

This is a digital copy of a book that was preserved for generations on library shelves before it was carefully scanned by Google as part of a project to make the world's books discoverable online.

It has survived long enough for the copyright to expire and the book to enter the public domain. A public domain book is one that was never subject to copyright or whose legal copyright term has expired. Whether a book is in the public domain may vary country to country. Public domain books are our gateways to the past, representing a wealth of history, culture and knowledge that's often difficult to discover.

Marks, notations and other marginalia present in the original volume will appear in this file - a reminder of this book's long journey from the publisher to a library and finally to you.

Usage guidelines

Google is proud to partner with libraries to digitize public domain materials and make them widely accessible. Public domain books belong to the public and we are merely their custodians. Nevertheless, this work is expensive, so in order to keep providing this resource, we have taken steps to prevent abuse by commercial parties, including placing technical restrictions on automated querying.

We also ask that you:

- + *Make non-commercial use of the files* We designed Google Book Search for use by individuals, and we request that you use these files for personal, non-commercial purposes.
- + Refrain from automated querying Do not send automated queries of any sort to Google's system: If you are conducting research on machine translation, optical character recognition or other areas where access to a large amount of text is helpful, please contact us. We encourage the use of public domain materials for these purposes and may be able to help.
- + *Maintain attribution* The Google "watermark" you see on each file is essential for informing people about this project and helping them find additional materials through Google Book Search. Please do not remove it.
- + *Keep it legal* Whatever your use, remember that you are responsible for ensuring that what you are doing is legal. Do not assume that just because we believe a book is in the public domain for users in the United States, that the work is also in the public domain for users in other countries. Whether a book is still in copyright varies from country to country, and we can't offer guidance on whether any specific use of any specific book is allowed. Please do not assume that a book's appearance in Google Book Search means it can be used in any manner anywhere in the world. Copyright infringement liability can be quite severe.

About Google Book Search

Google's mission is to organize the world's information and to make it universally accessible and useful. Google Book Search helps readers discover the world's books while helping authors and publishers reach new audiences. You can search through the full text of this book on the web at http://books.google.com/



1610 R13 DGT 12 100 T 1,1

HARVARD COLLEGE OBSERVATORY

MART SECTION



JOHN G. WOLBACH
RESERVE LIBRARY

CATALOG DER ASTRONOMISCHEN GESELLSCHAFT.

ZONE +IO° BIS +I5°.

CATALOG

DER

ASTRONOMISCHEN GESELLSCHAFT.

ERSTE ABTHEILUNG.

CATALOG DER STERNE BIS ZUR NEUNTEN GRÖSSE

ZWISCHEN 80° NÖRDLICHER UND 2° SÜDLICHER DECLINATION

FÜR DAS AEQUINOCTIUM 1875.

ZWÖLFTES STÜCK.

ZONE +10° BIS +15°
BEOBACHTET AUF DER STERNWARTE
LEIPZIG.

LEIPZIG 1900.

IN COMMISSION BEI WILHELM ENGELMANN.



CATALOG VON 9547 STERNEN

ZWISCHEN 10° 0' UND 15°15' NÖRDLICHER DECLINATION 1855

FÜR DAS AEQUINOCTIUM

1875

NACH ZONEN-BEOBACHTUNGEN AM PISTOR & MARTINS'SCHEN MERIDIANKREISE

DER

UNIVERSITÄTS-STERNWARTE ZU LEIPZIG

IN DEN JAHREN 1868 BIS 1872 UND 1883 BIS 1893

BEARBEITET VON

H. BRUNS UND B. PETER.

HERAUSGEGEBEN VON DER ASTRONOMISCHEN GESELLSCHAFT.

LEIPZIG 1900.

IN COMMISSION BEI WILHELM ENGELMANN.



ation. Ebe.

Geschichtliches.

Die beiden Bände mit den Resultaten der Leipziger Zonen enthalten die Sternörter, die aus den Beobachtungen für die Doppelzone zwischen den Declinations-Grenzen +5° und +15° abgeleitet worden sind. Die Positionen für die südliche und die nördliche Hälfte der Doppelzone sind in zwei getrennten Catalogen zusammengestellt, weil beide Theile, soweit die Hauptmasse der Beobachtungen in Betracht kommt, wegen ihrer Entstehungsweise systematische Unterschiede aufweisen. Als Trennungslinie wurde hierbei der Parallel +10° der B.D. gewählt, so dass ein Stern, der sich in dem einen Bande findet, nicht weiter in dem andern Bande nachzusehen ist. Die in dem allgemeinen Zonenprogramm vorgeschriebenen übergreifenden Grenzstreifen kommen also hier nicht besonders zum Ausdruck, vielmehr sind die betreffenden Sternörter nach der festgesetzten Trennungslinie theils dem einen, theils dem andern Bande zugewiesen worden.

Die nördliche Fünfgrad-Zone war gleich bei Beginn des ganzen Zonenunternehmens von der Leipziger Sternwarte übernommen worden. Die Beobachtungen begannen im Januar 1868 und erstreckten sich zunächst, mit mehrfachen Unterbrechungen, bis Januar 1873. Am Fernrohr beobachtete R. Engelmann, am Kreise C. Bruhns, während der Assistent Leppig seinen Platz an dem im Beobachtungsraume aufgestellten Ausfeldschen Registrirapparat innehatte und die Kreisablesungen und Sterngrössen nebst den sonst noch vorkommenden Angaben niederschrieb. Abgelesen wurde bei den Zonensternen der Regel nach nur ein einziges Mikroskop, das jedoch für die beiden Klemmenlagen verschieden ausgewählt war. Die Beobachtungen der Anhaltsterne wurden dagegen von Engelmann allein ausgeführt, und zwar unter Benutzung aller vier vorhandenen Mikroskope. Solche Ablesungen an vier Mikroskopen wurden, wo es gieng, an passender Stelle auch bei Zonensternen eingelegt, jedoch war die Gelegenheit dazu wegen der raschen Aufeinanderfolge der Sterne im allgemeinen nur spärlich, weil jedes Mal durchweg zwei benachbarte Theilstriche eingestellt wurden. Die Dauer einer Zone (in der Breite von 0°5 bis 1°5) war durchgängig i Stunde. Wurden an einem Abend mehrere Zonen beobachtet, so lagen zwischen ihnen längere Pausen, gewöhnlich von einer Stunde.

Die dargelegte Anordnung beruhte darauf, dass die Zonen nur einen Theil in dem laufenden Arbeitsprogramm des Meridiankreises bildeten; sie erscheinen in den Tagebüchern gewissermassen nur als ein Einschiebsel. Dadurch ist es gekommen, dass die Anhaltsterne und namentlich die Polsterne manchmal einen unerwünscht grossen Abstand von der eigentlichen Zone besitzen, und dieser Umstand hat sich nachher deutlich in den mittleren Fehlern der Zonenörter geltend gemacht.

Die Reduction war anfangs von Engelmann neben den Beobachtungen gut gefördert worden. Dann trat nach dem Ausscheiden Engelmann's eine Stockung ein, und zwar hauptsächlich durch die Betheiligung der Leipziger Sternwarte sowohl an den Vorbereitungen für die Beobachtung des Venusdurchganges 1874, als auch an der Bearbeitung des damals gesammelten photographischen Materials. Als es sich nun darum handelte, nach dem Tode von C. Bruhns einen bestimmten Entschluss über die Weiterführung der Arbeit zu fassen, erschien es nach reiflicher Erwägung aller Umstände als das Zweckmässigste, eine völlige Neureduction vorzunehmen, und zwar nach einem einheitlichen, in allen Einzelheiten im voraus festgelegten und auf das ganze überhaupt zu leistende Pensum eingerichteten Schema, das einerseits die Heranziehung auch weniger geschulter Hülfskräfte gestattete, andererseits eine möglichst rasche Revision jeder einzelnen eingetragenen Ziffer zuliess. Denn die Erfahrung lehrt, dass bei solchen Arbeiten noch nach Jahrzehnten Zweifel und Widersprüche auftauchen, die ein Zurückgreifen auf das handschriftliche Material nothwendig machen.

Die zweite (südliche) Zone war im Jahre 1878 von C. Bruhns für die Leipziger Sternwarte übernommen worden. Die Anfänge der Beobachtung (von Hrn. Weinek am Fernrohr und C. Bruhns am Kreise) fallen bereits in das Jahr 1879. Das derart bis zum Jahre 1881 gesammelte Material ist jedoch nicht benutzt worden, da die Sparsamkeit, mit der die Anhalt- und Polsterne behandelt waren, einiges Bedenken erregen

musste. Daher wurde, als der mit der Sorge für den Meridiankreis betraute Erste Observator (Dr. Peter) von der Venus-Expedition nach Bahia Blanca zurückgekehrt war, die Beobachtung der zweiten Zone völlig neu und nach einem abgeänderten Programm begonnen. Den Posten am Fernrohr übernahm Dr. Peter, den am Kreise Hr. Dr. Harzer (bis 1884 Sept. 8) und nachher Hr. Schnauder. Der wenig zuverlässige Ausfeld'sche Registrir-Apparat wurde durch einen Hipp'schen Farbschreiber ersetzt und dieser im östlichen Flügel der Sternwarte in einem heizbaren Raume aufgestellt. Da anfangs die, einem vorhandenen Restbestand entnommenen und ziemlich unsauber geschnittenen, Papierstreisen Störungen verursachten, so wurde zur ständigen Controle des Chronographen eine telephonische Verbindung mit dem Meridiankreise hergestellt. Damit fiel die Nothwendigkeit fort, einen dritten Astronomen bei den Beobachtungen heranzuziehen, und es wurden demgemäss alle in das Tagebuch einzutragenden Angaben von dem Beobachter am Kreise niedergeschrieben. Wesentlicher als diese Aeusserlichkeiten war aber, dass jetzt jede einzelne Zone erheblich reicher als bisher mit Anhalt- und Polsternen ausgestattet wurde. Als Norm für sicheres Wetter galt das Folgende: Einschliessen der eigentlichen Zone in je eine regelrechte Zeitbestimmung, womöglich mit zwei Polsternen in entgegengesetzten Culminationen, und weiter die Vertheilung einer ausreichenden Zahl von Anhaltsternen für beide Coordinaten über die ganze Zone hin, wobei sich die Auswahl den zu beobachtenden Zonensternen anzupassen hatte. Die Ausdehnung der einzelnen Zonen wurde ebenfalls den Umständen angepasst und gieng bis zu zwei Stunden. Häufig wurden an demselben Abend zwei Zonen beobachtet, mit einer angemessenen Pause dazwischen.

Eine andere Abweichung von der früheren Anordnung bestand darin, dass jetzt die Anhaltsterne in der gleichen Weise, wie die Zonensterne, beobachtet wurden, nämlich nur mit einem Mikroskop. Jedoch erhielten die Anhaltsterne nicht nur eine grössere Anzahl von registrirten Fäden, sondern auch eine wiederholte Einstellung in Declination.

In dieser Weise war die Hauptmasse der erforderlichen Beobachtungen bis zum Mai 1888 erledigt worden, wobei die Ablesung der Registrirstreifen, die Eintragung aller Angaben in das vorbereitete Reductionsschema und die Reduction auf den Mittelfaden mit der Beobachtung nahezu gleichen Schritt gehalten hatte. Mittlerweile war die Bearbeitung der Engelmann-Bruhns'schen Beobachtungen bis zur Ausschreibung des Zettelcatalogs gediehen, so dass man an die Aufstellung der Arbeitsliste für die Ergänzungs- und Revisions-Beobachtungen der nördlichen Zone gehen konnte. Die hiernach erforderlichen Beobachtungen zusammen mit einem geringfügigen von der südlichen Zone verbliebenen Rest wurden zunächst von den Herren Dr. Schumann (am Fernrohr) und Dr. Hänig (am Kreise) ausgeführt. Als der Erstgenannte im August 1891 Leipzig verliess, trat Hr. Dr. Hayn an seine Stelle.

Die Nachtragsliste war unerwartet gross, denn sie umfasste rund 5000 Positionsbestimmungen, d.h. fast ein Viertel des ganzen auf die nördliche Zone entfallenden Pensums. Einen starken Beitrag hierzu lieferten solche Zonen, bei denen wegen der Zufälligkeiten der Witterung die Anzahl der Anhaltsterne ungenügend ausgefallen war, und die deshalb sogleich hätten gestrichen werden müssen, trotzdem aber als vollgültig mitgezählt worden waren. Ferner ist, soweit man erkennen kann, bei der nördlichen Zone unterlassen worden, sofort eine Identificirung der beobachteten Objecte mit der B.D. auszuführen. In Folge dessen blieben vorläufig die zahlreichen Fälle unentdeckt, in denen statt des im Programm vorgeschriebenen Sterns ein benachbarter, programmfremder eingestellt und beobachtet worden war.

Die Beobachtungen, die nach Erledigung der Nachtragsliste noch anzustellen waren, wurden dem Refractor überwiesen. Dieses Verfahren war zweifellos zeitraubender als die directe Beobachtung am Meridiankreise, bot aber den erheblichen Vortheil, dass alle die zahlreichen Fragezeichen, die, manchmal sogar bis in die Drucklegung des Catalogs hinein, auftauchten, bis auf einen geringfügigen Rest mit voller Sicherheit erledigt werden konnten. Diese Beobachtungen, bei denen namentlich die vielen am Meridiankreise gemachten summarischen Bemerkungen über Begleiter und Duplicität geprüft und nöthigenfalls durch eine normale Mikrometermessung ersetzt wurden, sind von Hrn. Dr. Hayn und während einer längeren Beurlaubung des Genannten von Hrn. Dr. Hartmann ausgeführt worden.

An der Reduction sind ausser den Herausgebern, den oben genannten Beobachtern und Hrn. Leppig auch alle die Herren betheiligt gewesen, die nach Ausweis der in der »Vierteljahrsschrift« veröffentlichten Jahresberichte seit 1882 an der laufenden Arbeit im Rechenzimmer der Sternwarte als Hülfsrechner Theil genommen haben.

Die Arbeitsliste.

Bei der Beobachtung der nördlichen Zone hatte ursprünglich die Absicht vorgelegen, alle in der B.D. angegebenen Objecte mitzunehmen. Jedoch wurde dieser Plan später, dem Programm der A.G. gemäss, beschränkt. Ferner enthielt die ursprünglich zwischen den Grenzen +4°45′ und +10°15′ angelegte Liste für die südliche Zone von den Sternen der B.D. unterhalb 9".o alle mit einem Buchstaben bezeichneten Objecte. Dagegen enthielt die später vor Beginn der Revisionsbeobachtungen neu hergestellte Liste, die wesentlich dazu diente, eine deutliche Uebersicht der bereits erledigten und der noch zu beobachtenden Nummern zu geben,



als programmmässige Objecte nur Sterne zwischen den Grenzen +4°50' und +15°10', ferner von den Sternen unterhalb 9^mo nur die mit einem Buchstaben (B ausgenommen) bezeichneten. Danach sind auch die Rümker'schen Sterne mitbeobachtet worden, soweit sie die B.D. als solche kenntlich macht.

Die ausserhalb der so gezogenen Grenzen erhaltenen Positionen haben, soweit sie als gesichert anzusehen waren, in den beiden Catalogen mit Aufnahme gefunden, darunter 5 Sterne, deren Declination für 1855 15° 10' noch um einige Minuten überschreitet. Alles übrige ist in die Anhänge verwiesen worden.

Die vorgeschriebene Zweizahl der Beobachtungen ist, wie ein Blick in den Catalog lehrt, sehr oft überschritten worden. Diese Ueberschreitung beruht nur zum geringen Theile auf Irrthümern oder Versehen. Vielmehr liegt die Hauptursache in dem Umstande, dass bei der Frage, ob für eine Position noch weitere Beobachtungen nachzuholen seien, sehr streng verfahren worden ist: es wurde, wo auch nur der geringste Zweisel vorlag, das betreffende Object ohne weiteres in die Revisionsliste eingestellt. Hierbei musste der ausgesprochene systematische Unterschied zwischen den beiden Klemmenlagen, der sich schon bei dem blossen Ordnen der Catalogzettel für die Engelmann-Bruhns'schen Beobachtungen erkennen liess, nothwendig die Anzahl derjenigen Fälle vermehren, in denen die, meistens in entgegengesetzten Klemmenlagen erhaltenen, Positionen desselben Sterns einen zunächst unzulässig grossen Widerspruch auswiesen, der dann weiter die Ausnahme des Sterns in die Revisionsliste zur Folge hatte. Ausserdem haben die Beobachter häufig, als das jedesmalige Abendprogramm ansieng grössere Pausen auszuweisen, zur Ausstillung Sterne, die bereits erledigt waren, eingelegt. Andere Wiederholungen sind dadurch zu Stande gekommen, dass bei Sternen, bei denen bezüglich ihrer Identificirung mit der B.D. Zweisel bestanden, die benachbarten Objecte nach Möglichkeit an demselben Abend mit beobachtet wurden.

Soweit sich bis jetzt hat übersehen lassen, ist es mit einer Ausnahme gelungen, sämmtliche am Himmel vorhandenen Nummern des Programms auch thatsächlich zu beobachten. Der eine ausgelassene Stern ist 10°4285.

Innerhalb der Grenzen der Leipziger Zonen finden sich in der B.D. Positionen einiger Sterne angegeben, die bei der Einstellung am Meridiankreis nicht aufzufinden waren. In allen solchen Fällen ist die betreffende Gegend des Himmels später noch mit dem Refractor revidirt worden. Auch mit dem Refractor nicht zu sehen und daher entweder variabel oder in der B.D. überhaupt zu löschen sind die folgenden drei Nummern:

Bei Gelegenheit der Revision anderer Sterne wurde ferner das Nichtvorhandensein am Himmel für folgende drei Objecte der B.D. constatirt, deren Beobachtung nicht programmmässig gewesen wäre:

```
5°4542 1895 Sept. 5
9 143 1893 Jan. 23
11 673 1893 Jan. 28
```

Bezüglich der Position 12°2354 findet sich das Nähere in den im Anhang gegebenen Anmerkungen zu den Sternen Nr. 4343 u. 4344 Leipzig I.

Instrument und Anordnung der Beobachtungen. Reductionselemente.

Das benutzte Instrument war der sechszöllige Meridiankreis der Leipziger Sternwarte von Pistor und Martins. Eine genauere Beschreibung kann hier unterlassen werden, da sich eine solche in der Arbeit von Engelmann: »Resultate aus Beobachtungen auf der Leipziger Sternwarte. I. Beobachtungen am Meridiankreis. Leipzig 1870.« vorfindet. Die daselbst gemachten Angaben gelten ohne weiteres auch für die bis 1882 ausgeführten Zonen, da diese, wie oben bemerkt worden ist, einfach zwischen die anderen laufenden Arbeiten eingeschoben wurden. Im besondern gelten die a.a.O. Seite 5 für die Periode III angegebenen Fadendistanzen auch für die älteren Zonen.

Im Jahre 1882 wurde zunächst eine gründliche Revision vorgenommen, die sich auch auf das Fundament und die Pfeiler für Instrument und Collimatoren erstreckte, was sich als keineswegs überflüssig erwies. Das Instrument selber wurde ziemlich weit auseinandergenommen, gereinigt und nach Ausführung der sogleich zu erwähnenden Abänderungen in allen Theilen neu berichtigt. An die Stelle des alten, für Zonenbeobachtungen wenig zweckmässigen Fadennetzes trat ein neues, dessen Abstände vom Mittelfaden nachstehend (für Klemme Ost und O.C. im Aequator geltend) angeführt sind:

```
+8:030
+50.094
             +30:369
                                        -19:904
                                                      —39:978
+46.690
             +26.016
                           +4.004
                                        -23.074
                                                      -42.922
+43.266
             +22.962
                           -4.171
                                        -26.853
                                                      -46.018
+39.706
             +20.053
                           -8.237
                                        -29.993
                                                      -50.131
```

Zeichnet man das Netz auf, so erkennt man, dass eine symmetrische Mittelgruppe und vier Seitengruppen mit symmetrisch vertheilten Aussenfäden vorhanden sind. Dagegen sind innerhalb der Seitengruppen die Abstände



in bestimmter Weise ungleichmässig vertheilt. Diese Anordnung bietet den Vortheil, dass sich die benutzten Fäden unzweideutig feststellen lassen, sobald auch nur vier Fäden hinter einander ohne groben Fehler registrirt sind. Die Bestimmung der Abstände beruht auf einer grossen Reihe von Durchgängen, die in der Zeit 1883 März 18 bis April 25 an Sternen zwischen 68° und 83° Declination beobachtet wurden. Während des Zeitraumes 1883 März 18 bis 1889 Mai 7 ist die feste Fadenplatte nicht weiter angetastet worden; auch hat sich kein Anlass gefunden, für diesen Zeitraum an den oben aufgeführten Werthen der Fadendistanzen etwas zu ändern. Dagegen wurde für die Zeit nach 1889 Mai 7 eine Neubestimmung vorgenommen, weil um jenen Zeitpunkt das Ocularstück des Fernrohrs gereinigt worden war. Die von Hrn. Dr. Schumann angesetzten Werthe (mit Fortlassung des gerissenen und nicht wieder eingezogenen vorletzten Fadens) lauten:

39 :96	−19 589	+8:04	+30.33	+50:09
-42.92	-23.06	+4.01	+26.02	+46.70
· —	-26.88	-4.16	+22.95	+43.27
-50.12	-29.99	-8.23	+20.05	+39.75

Ausser den festen Stundentäden war, parallel zu ihnen, noch ein beweglicher Doppelfaden vorhanden, der hauptsächlich zur Bestimmung des Collimationsfehlers vermittelst der Collimatoren diente. Ein anfangs unternommener Versuch, das bewegliche Fadenpaar bei polnahen Sternen zur Einschaltung von Fadenantritten in den Zwischenräumen zwischen den fünf Fadengruppen zu benutzen, wurde ziemlich bald wieder aufgegeben, weil sich wegen der excentrischen Feldbeleuchtung die Parallaxe der beweglichen Fäden störend geltend machte.

An Horizontaltäden enthielt das Netz ursprünglich einen beweglichen Faden, ferner einen festen einfachen Faden und ein festes Fadenpaar mit etwa 16" Distanz. Wegen des ziemlich grossen Betrages dieser Distanz hat Engelmann die Einstellung durch Bisection mit einem einfachen Faden bewirkt. Bei der 1882 vorgenommenen Aenderung wurde der bewegliche Faden nicht wieder eingezogen, weil keine Verwendung desselben abzusehen war, dagegen wurde der feste einfache Faden beibehalten und in etwa 35" Abstand davon ein enges Paar eingezogen, dessen Distanz in Folge einer kleinen Abweichung vom Parallelismus an dem einen Blendenrande etwa 6", an dem andern etwa 8" betrug. Bei der Beobachtung wurden dann die Sterne stets zwischen den Fäden des engen Paares gehalten.

Da in dem neuen Netz der Winkel zwischen den beiden Fadensystemen etwas von 90° abwich, und da ferner bei der Berichtigung der mittlere Stundenfaden parallel zum Meridian gemacht worden war, so besass das bei den Beobachtungen benutzte horizontale Paar eine merkliche Neigung, die fortlaufend unter Controle gehalten wurde. Die deswegen erforderliche Reduction, die sich als merklich constant erwies, betrug 3.77 für einen Sternweg von 100° im Aequator. Wegen Durchbiegung der Horizontalfäden war keine Reduction anzubringen, weil eine besondere, nach dieser Richtung hin angestellte Untersuchung zu einem negativen Ergebniss führte. Später, bei den Schumann'schen Beobachtungen, wurde übrigens die Fadenneigung in derselben Weise, wie das bei Engelmann der Fall gewesen war, auf Null gebracht.

Bei den 1882 vorgenommenen Aenderungen wurde ferner der Objectivkopf um 90° in seiner Ebene versetzt, so dass die in der Objectivfassung angebrachte Spannfeder ihren Druck nicht mehr in der Richtung Ost-West, sondern in der Richtung Nord-Süd ausübte. Diese Umsetzung hatte, wie schon hier bemerkt werden mag, zur Folge, dass sich nunmehr der Collimationsfehler sehr befriedigend als Function der Angaben eines am Objectivende des Fernrohrs angebrachten Thermometers darstellen liess.

Das von Engelmann benutzte Ocular mit 190-facher Vergrösserung wurde zunächst beibehalten. Später wurden zwei Braun'sche Oculare angeschafft; das schwächere, ebenfalls etwa 190-fach, wurde von Dr. Peter benutzt, während die Herren Dr. Schumann und Dr. Hayn das stärkere (etwa 240-fach) vorzogen.

Um einigen Schutz gegen die Wärmeausstrahlung des einen Beobachters bei den durchweg am Westpfeiler vorgenommenen Kreisablesungen zu erlangen, erhielten die Pfeiler des Meridiankreises eine fingerstarke
Filzumhüllung unter Zinkverkleidung, ferner wurden die Mikroskope und ihre Tragarme, soweit diess angieng,
mit dicken Friesstreifen umwickelt, endlich wurde in der ganzen Ausdehnung des Kreises zwischen Kreis und
Pfeiler eine Gardine aus doppeltem Wollstoff eingehängt, die zwar die Wärmestrahlung des Beobachters nicht
abschneiden, wohl aber zerstreuen konnte.

Die Mikrometer der Mikroskope hatten ursprünglich nur einen Doppelfaden enthalten, so dass, da der Kreis eine Zweiminutentheilung besitzt und ein Schraubengang rund gleich einer Bogenminute ist, die Schraube bei den Bruhns'schen Ablesungen zweier benachbarter Striche stets einen Weg von zwei Umgängen auszuführen hatte. Um hier eine Erleichterung einzuführen, erhielten die Mikrometer zwei Doppelfäden, deren Mitten etwa 1.5 von einander abstanden. Bei der Ablesung waren dann die beiden benutzten Striche mit verschiedenen Doppelfäden zu fassen, so dass dabei zugleich das Hauptglied in den keineswegs ganz unmerklichen periodischen Schraubenfehlern eliminirt wurde. Besondere Sorgfalt wurde bei der Berichtigung der Mikroskope nicht bloss auf den Run, sondern auch auf ihre richtige Lage zur Theilungsebene verwendet, da sich in letzterer Beziehung vor dem Abnehmen des Instruments im Jahre 1882 ziemlich merkwürdige Justirungsfehler herausgestellt hatten.

Die Gasbeleuchtung für Fernrohr und Theilung wurde beibehalten, jedoch wurden die Abgase der ziemlich grossen Argandbrenner mit besonderen Abzügen durch und über das Dach des Beobachtungsraumes



geführt, während sie früher ihren Weg durch den Beobachtungsspalt genommen hatten. Versuchsweise wurde im Frühjahr 1884 die Gasbeleuchtung auf kurze Zeit durch elektrische Glühlampen ersetzt. Der Versuch musste jedoch trotz der augenfälligen Vorzüge der neuen Lichtquelle wieder eingestellt werden, weil sich mit den damals verfügbaren provisorischen Einrichtungen kein sicherer Betrieb erreichen liess.

Bei Beginn der Revisionszonen (1889) erhielten beide Kreise an jedem zehnten Minutenstrich eine voll ausgeschriebene Bezifferung, die von dem Mechaniker der Sternwarte mit Hülfe eines am Ostpfeiler befestigten Pantographen aufgetragen wurde und sich als eine ganz erhebliche Erleichterung für den Beobachter erwies. Ferner wurde zu jener Zeit an dem Klemmarm und der zugehörigen Feinbewegung eine Aenderung vorgenommen, deren Zweckmässigkeit uns durch eine zufällige Wahrnehmung klar gemacht worden war. Der Klemmarm trägt nämlich am untern Ende einen Ansatz mit zwei glasharten Stahlflächen, auf die an der einen Seite die Feinschraube, an der anderen dagegen ein Gleitstift mit sehr starker Gegenfeder wirkt. Die Reibung an den beiden Berührungsstellen war so stark, dass, selbst bei hoher Politur der harten Flächen, der Zapfen an der Klemmseite, wenn er etwas aus dem Lager gehoben wurde, sich nicht sofort wieder richtig in das Lager legte. Es ist sehr wahrscheinlich, dass dieses Verhalten der Klemmeinrichtung einen erheblichen Antheil an den systematischen Unterschieden zwischen »Klemme Ost« und »Klemme West« hat. Der Uebelstand liess sich in einfacher Weise dadurch beseitigen, dass der Druck der Feder durch den Zug eines Gegengewichts ersetzt wurde; der Druck an der Stützfläche der Feinschraube konnte dabei unter den fünften Theil des ursprünglichen Betrages vermindert werden, ohne das sichere Anliegen von Instrument und Klemmarm zu gefährden.

Endlich mag noch erwähnt werden, dass zur Erleichterung für den zweiten Beobachter dicht neben den beiden benutzten Mikroskopen je ein kleines Schreibpult mit feststehender eigener Beleuchtung angebracht wurde, das seine Stütze an den Deckenbalken des Beobachtungsraumes fand.

Als Registriruhr diente bei den älteren Zonen ein Werk unbekannter Herkunft, das im Inventar als Tiede II bezeichnet ist und eine von Tiede angefertigte Contacteinrichtung Hansen'scher Construction besitzt. Später liess C. Bruhns das bei Einrichtung der Sternwarte als Hauptuhr angeschaffte Werk Tiede 336 mit einer in Glashütte angefertigten Contacteinrichtung ebenfalls Hansen'scher Construction versehen. Diese Uhr hat dann für die ganze Folgezeit zum Registriren gedient, und erhielt bei Beginn der südlichen Zonen noch einen kleinen Nebenapparat, der selbstthätig auf dem Registrirstreifen nicht nur den Minutenanfang, sondern auch jede zehnte Secunde kenntlich machte. Als Hauptuhr wurde bis 1882 ein Fraunhofer'sches im Meridiansaal aufgestelltes Werk benutzt, über das nähere Angaben in der oben erwähnten Arbeit von Engelmann zu finden sind. An seine Stelle trat nachher die Uhr Dencker 12, die ihren Platz in einer besonderen Uhrkammer im Ostflügel der Sternwarte erhielt.

Die benutzten Chronographen, erst ein Ausfeld'scher Stiftschreiber, dann ein Hipp'scher Farbschreiber, sind bereits eingangs kurz erwähnt worden. Der letztere besitzt ein sehr zuverlässiges Laufwerk mit Sirenenregulirung für mehr als sechs Stunden Gangdauer und konnte mit einer kleinen, bald nach der Aufstellung vorgenommenen, Abänderung einen Streifen für mehr als 30 Stunden ununterbrochenen Ganges aufnehmen. Der Apparat wurde deshalb selbst bei längeren Pausen nicht abgestellt, so dass für die Controle der Secundenzählung eine mässige Zahl von Controlsignalen nach der Hauptuhr genügte. Es war das eine grosse Annehmlichkeit, zumal auch die Polsterne auf diesem Apparat registrirt wurden. Der Ausfeld'sche Chronograph besass dagegen nur eine ziemlich kurze Gangdauer, darum wurde er selbst in kurzen Pausen abgestellt. Da überdiess Engelmann die Polsterne mit der Fraunhofer'schen Uhr nach Auge und Ohr beobachtete; so mussten sowohl zur Verbindung der getrennten Signalreihen, als auch zur Reduction von Fraunhofer auf Streifenzeit die Controlsignale nach der Hauptuhr in sehr grosser Anzahl gegeben und notirt werden.

Ueber die Anordnung der Beobachtungen im einzelnen ist Folgendes, zunächst für die nördliche Zone, zu sagen.

Auf Grund des Arbeitscataloges wurden Arbeitslisten für die einzelnen Abende aufgestellt. Für die nördliche Zone ist jede volle Zonenstunde in 4 bis 10 schmalere Subzonen — 0.55 bis 1.55 breit — getheilt worden. Die Abendlisten enthielten hierbei nur die genäherten Oerter der Zonensterne nebst der B.D.-Grösse und die grobe Kreiseinstellung; ferner noch etwaige Bemerkungen über Dringlichkeit der Einstellung. Anfang und Schluss der Abendlisten fielen immer mit den Endpunkten einer vollen Rectascensionsstunde zusammen. Betreffs der Auswahl der Anhaltsterne wurde vorher keine Bestimmung getroffen, sondern diese ganz in das Ermessen des Beobachters am Fernrohr gestellt.

Die Beobachtung erfolgte dann in der Weise, dass der Beobachter am Mikroskop den Stern nach der Abendliste einstellte, angab bei welcher Fadengruppe er sich befand, und eine ungefähre Angabe über seine Grösse machte (hell oder schwach); die Absolvirung des Sterns wurde in der Arbeitsliste durch einen blossen Strich markirt. Der Beobachter am Fernrohr beobachtete etwa 5 bis 6 Fadenantritte und stellte beim letzten beobachteten Faden den Stern auf den obern Horizontalfaden ein, da die Distanz beider Horizontalfäden von 16" für die Vergrösserung 190 zu weit war, um den Stern zwischen die Fäden zu stellen. Mit Ausnahme einiger ganz vereinzelter und im Zonennachweis besonders kenntlich gemachter Fälle hat Engelmann, ebenso wie die späteren Beobachter, nur Feldbeleuchtung benutzt. Der Gehülfe am Chronographen notirte sämmt-



liche Angaben der Beobachter (Fadengruppe, Fadenzahl, Grösse, Kreisablesung, Uhrsignale etc.). Abgelesen wurde bei den Zonensternen immer nur ein Mikroskop (an der Westseite Süd oben bei Kl. West und Süd unten bei Kl. Ost), aber unter Einstellung zweier benachbarter Theilstriche. Gelegentlich wurden zur Ermittelung der Reduction auf das Mittel der vier Mikroskope alle vier Mikrometer eingestellt. Die Anhaltsterne lagen in Zeit fast durchweg ausserhalb der Zone und wurden vom Beobachter am Fernrohr stets allein beobachtet und zwar unter Ablesung aller vier Mikroskope; hierbei wurde jedoch an jedem Mikroskop nur ein Strich eingestellt.

Für die Beobachtung der südlichen Zone sind die Abendlisten so angelegt worden, dass sie zugleich auch zur Eintragung der Kreisablesungen, Bemerkungen etc. dienten. Die linke Seite enthielt die Arbeitsliste, während die rechte die beobachteten Angaben aufnahm; der für zwei Abende vorgesehene Raum war dabei reichlich bemessen. In der Arbeitsliste standen zugleich auch die mit zu beobachtenden Zeit- und Polsterne und zwar so, dass Anhaltsterne und Zonensterne nicht von einander getrennt waren. Entweder — in den selteneren Fällen — wurde ein Polstern in der Mitte der Zone beobachtet, oder je ein Polstern bezw. eine Polsterncombination (zwei Polsterne gleicher Declination in entgegengesetzten Culminationen) in unmittelbarem Anschluss an die Zone zu Anfang und Ende derselben. Für Beobachtung der nöthigen Anhaltsterne zur Bestimmung von Azimuth, Uhrstand und Uhrgang und zur Ermittelung der Indexcorrection nebst deren zeitlicher Aenderung ist stets in ausgiebigster Weise Sorge getragen worden. Ausser durchschnittlich etwa je vier Anhaltsternen unmittelbar vor und nach der Zone sind auch innerhalb der Zone noch an geeigneten Stellen Anhaltsterne beobachtet worden. Wenn es auch als wünschenswerth angesehen wurde, die Breite einer Abendzone möglichst klein zu halten, so war doch bei Aufstellung der Abendlisten der hauptsächlich massgebende Gesichtspunkt die thunlichste Ausnutzung der Zeit. Von diesem Gesichtspunkte aus war es namentlich gegen Schluss der Arbeit häufig nicht zu umgehen, dass innerhalb der nämlichen Abendzone die Declinationen der Sterne durch alle 5 Grade liefen, beziehentlich durch alle 10° bei den Revisionsbeobachtungen. Die Dauer einer Zone, von denen sehr häufig zwei am gleichen Abende beobachtet wurden, war im allgemeinen 1^h bis 2^h. Für die Dauer der Zone war in erster Linie massgebend, welche Zeit- und Polsterne in den betreffenden Rectascensionen zur Verfügung standen. Die Kreisablesungen bei den Anhaltsternen besorgte der nämliche Beobachter, welcher auch bei den Zonensternen den Kreis ablas. Abgelesen wurde eines der beiden Mikroskope der Westseite, Süd oben bei Kl. West und Nord oben bei Kl. Ost; immer wurden zwei benachbarte Theilstriche eingestellt. In der Arbeitsliste waren die Positionen der Zonen- und Anhaltsterne für 1855.0 eingetragen und dahinter mit Berücksichtigung der Praecession bis zum Beobachtungsjahr und der Indexcorrection die genäherten Ablesungen im jeweiligen Ablesemikroskop.

Die Beobachtung des einzelnen Sterns gestaltete sich bei der stidlichen Zone folgendermaassen. Beobachter B am Mikroskop hatte auf einem von oben her beleuchteten Pulte neben dem Mikroskop das Tagebuch vor sich und eine nach Sternzeit (für 1855.0) gehende Taschenuhr. B stellte den Stern ein und gab dem Beobachter A am Fernrohr an, wann er ins Sehfeld oder in eine bestimmte Fadengruppe eintreten musste. Darauf brachte A den Stern zwischen die horizontalen Doppelfäden, so dass die definitive Einstellung den Ort des Kreises im Mikroskop höchstens noch um 3" ändern konnte, und gab B durch den Zuruf »Minute« das Zeichen, dass er die Minute der Kreisablesung und die einzustellenden Striche aufsuchen konnte. Währenddessen wurden von A Fadenantritte registrirt und die definitive Einstellung in Declination (in der Regel zwischen zwei Gruppen von Fäden) ausgeführt; sobald letztere geschehen war, gab der Zuruf »Top« für B das Zeichen zum Ablesen des Mikroskops. War diese beendet, so wurde A von Seiten B's durch den Zuruf »Grösse« verständigt, dass er — vorausgesetzt dass er seinerseits mit den Registrirungen fertig war — die Declinationsklemme lösen konnte. Die Angabe der geschätzten Grösse des Zonensternes durch A war für B das Zeichen, dass der Stern erledigt, die Instrumentaxe frei und alles für das Einstellen des nächsten Sterns bereit sei. Der Zuruf »Klemmen« war für A das Zeichen, dass der nächste Zonenstern von B eingestellt war.

Der vorstehend beschriebene und anscheinend nicht sehr einfache Beobachtungsmodus wickelte sich in Wirklichkeit nach kurzer Einübung vollkommen glatt und, trotz der raschen Aufeinanderfolge der Sterne, ohne Ueberstürzung ab, obwohl jetzt, im Gegensatz zu dem frühern Verfahren, dem Beobachter B sämmtliche handschriftlichen Eintragungen zufielen. Der bei der neuen Anordnung thatsächlich erreichte Zeitgewinn hieng mit einem an sich ziemlich unscheinbaren Umstande zusammen. Der Schlüssel für die Declinationsklemme lag nämlich für den Beobachter am Fernrohr unbequem hoch, so dass bei den älteren Zonen die Klemmung von dem Beobachter am Kreise übernommen wurde. Letzterer musste deshalb, da stets am Westpfeiler beobachtet wurde, bei Klemme Ost jedesmal nach dem Ostpfeiler hinübertreten und war dadurch, um Zeitverlust zu vermeiden, an die Benutzung des Mikroskops »Süd unten« gebunden, obgleich die Ablesung der unteren Mikroskope dem Beobachter eine recht unbequeme Körperhaltung aufnöthigte, wenn er anders eine Berührung des Pfeilers vermeiden wollte. Die ganze Schwierigkeit wurde dadurch beseitigt, dass der Klemmschlüssel mit einem nach unten gerichteten Arm versehen wurde, der dem Beobachter A auch im Dunkeln ohne weiteres erreichbar war. Damit war auch für Klemme Ost die Möglichkeit gegeben, eines der bequemeren oberen Mikroskope zu benutzen.

Die stetig fortlaufende Schrift des Farbschreibers wurde benutzt, um ausser den Fadenantritten noch andere Angaben unmittelbar auf dem Papierstreifen aufzuzeichnen. Die Gruppennummer des letzten be-



obachteten Fadens wurde durch eine entsprechende Anzahl von unmittelbar darauf folgenden längeren Signalen angegeben. Ferner wurde der Antritt an dem Mittelfaden, falls er vorkam, auf dem Streifen an beiden Seiten mit je drei kurzen Signalen eingefasst. Endlich diente ein kurzes Doppelsignal dazu, um den Augenblick der Einstellung in Declination anzugeben. Bei der Ablesung wurde dann angenommen, dass die Epoche der Einstellung of vor dem Doppelsignal liege. Der Regel nach fiel das Declinationssignal in die absichtlich etwas gross bemessenen Lücken zwischen den einzelnen Fadengruppen. Declinationssignale innerhalb einer Gruppe kamen nur ausnahmsweise, wenn die Zeit drängte, vor.

Die Anhaltsterne wurden gewöhnlich an allen 21 Fäden beobachtet und in Declination dreimal eingestellt. Bei den Zonensternen schwankt die Anzahl der Fäden je nach den Umständen; in der Regel lag sie zwischen 6 und 12.

Die meistens nur bei Beginn und Schluss einer Reihe nach der Hauptuhr Dencker 12 gegebenen Signale dienten lediglich dazu, die richtige Durchzählung der Secundensignale zu controliren, und wurden im übrigen nicht weiter benutzt, da die Registriruhr Tiede 336 einen hinreichend stetigen Gang besass. Der etwas grosse Compensationsfehler dieser Uhr wurde dadurch bedeutungslos, dass sie in einem Raume mit sehr langsam veränderlicher Temperatur aufgestellt war. —

Die meteorologischen Angaben beruhen innerhalb der ganzen Doppelzone erstens auf dem Barometer der in der Sternwarte untergebrachten Station des sächsischen Beobachtungsnetzes, zweitens auf einem mit der Marke »J.G. Greiner jun., Berlin, 1864« versehenen Thermometer, das dauernd vor einem der Nordfenster des Bibliothekscorridors angebracht war. Das Barometer besass im Jahre 1889 nach einer vom Königl. Sächs. Meteorologischen Institut ausgeführten Vergleichung die Correction +0.2 mm, die bei der Reduction der Beobachtungen nicht weiter berücksichtigt worden ist. Für das Thermometer liegen Vergleichungen mit einem guten Normalinstrument aus den Jahren 1884 und 1887 vor. Danach konnten die Angaben auch des Thermometers uncorrigirt benutzt werden. Bei den Beobachtungen von 1883 an wurden die Ablesungen von Barometer und Thermometer so dicht gelegt, dass man zwischen ihnen unbedenklich geradlinig interpoliren konnte. Bei den früheren Beobachtungen sind dagegen die Ablesungen manchmal unerwünscht spärlich, so dass es gelegentlich nöthig war, die zu jener Zeit auf 10 Uhr Abends fallenden Terminablesungen der Station mit heranzuziehen. —

Zum Schluss der vorstehenden Angaben über die Anordnung der Beobachtungen sollen noch die erforderlichen Notizen über die Grössenschätzungen folgen. Vorweg ist zu bemerken, dass — wenigstens bei den Beobachtungen nach 1882 — diese Schätzungen lediglich als ein Hülfsmittel für die Identificirung der Sterne angesehen und deshalb auch nicht besonders peinlich behandelt wurden. In Folge dessen sind in dem Catalog die bei jedem Stern vorliegenden Grössenangaben ohne weitere Reduction einfach gemittelt worden. Im allgemeinen haben sich die Beobachter bestrebt, ihre Schätzungen möglichst der Argelander'schen Scala anzupassen. Zu dem Ende wurde dem Beobachter am Fernrohr im Laufe einer Zone nach Notirung der geschätzten Grösse öfters die entsprechende Zahl der B.D. mitgetheilt, so dass er im Stande war, bei den folgenden Sternen das Urtheil über den Grössenwerth seiner thatsächlichen Helligkeitsempfindung auf die Scala der B.D. einzustellen. Das nachstehende Täfelchen gibt eine Vorstellung, wie weit der Anschluss bei Engelmann, Peter und Schumann erreicht wurde; für die Hayn'schen Beobachtungen ist eine derartige Untersuchung nicht ausgeführt worden, weil sie an sich nur einen geringen Umfang besitzen und fast ausschliesslich ganz schwache Sterne umfassen.

B.D.	B. D. — Engelmann	B. D Peter	B.D. — Schumann					
m m	m	XD.	m					
7.0 bis 7.9	-0.37 270 Beob.	-0.33 161 Beob.	+0.07 79 Beob.					
8.0 » 8.9	-0.04 1237 »	0.01 954 »	+0.04 433 »					
9.0 » 9.5	+0.14 736 »	+0.16 1141 »	+0.13 485 »					

Alle drei Beobachter zeigen für die Sterne zwischen 8.0 und 8.0 einen vollkommenen Anschluss an die B.D., während die schwächeren Sterne durchgängig — im Mittel um o.14 — zu hell geschätzt sind. Engelmann und Peter stimmen ferner sehr nahe in ihren Schätzungen der helleren Sterne überein, indem von ihnen die Sterne zwischen 7.0 und 7.0 im Mittel um o.35 schwächer als in der B.D. geschätzt sind. Bei Schumann findet auch für diese Grössenclassen ein ziemlich enger Anschluss an die B.D. statt. —

Von den Reductionselementen, die, unabhängig von der Beobachtung der Sterne, aus besonderen Messungen am Instrument zu ermitteln sind, mögen zunächst kurz Biegung und Theilungssehler erledigt werden.

Die Biegung war nach den vorliegenden Erfahrungen nicht bedeutend und musste bei der ganzen Anlage der Arbeit in den Resultaten im wesentlichen herausfallen. Sie ist deshalb unberücksichtigt geblieben.

Für die Theilungssehler war im Jahre 1882 eine eingehendere Untersuchung vorbereitet worden. Zunächst wurde eine grössere Strichrosette mit einer ansehnlichen Anzahl von überschüssigen Beobachtungsgleichungen wirklich ausgemessen. Bei der Ausgleichung ergab sich aber, dass der mittlere Fehler einer ausgeglichenen Strichcorrection — solche konnten wegen der Benutzung immer nur eines Mikroskops bei den Zonen allein in Frage kommen — beträchtlich grösser war, als man nach der anderweitig bekannten Unsicherheit der einzelnen Ablesung zu erwarten hatte. Die Ursache davon war in erster Linie darin zu suchen, dass das Centrum, auf welches sich die Strichcorrectionen bezogen, gegen den Limbus Verschiebungen unregelmässiger Art erfuhr — eine Auffassung, die später durch die oben erwähnten Ersahrungen über die Einlagerung

Digitized by Google

der Instrumentzapfen bestätigt wurde. Da unter solchen Umständen der Gewinn, den die beabsichtigte eingehende Untersuchung der benutzten Kreisbögen gewähren konnte, gegenüber dem erforderlichen Arbeitsaufwande äusserst fraglich erschien, so sind die Theilungsfehler unberücksichtigt geblieben. —

Die Nivellements, die von Zeit zu Zeit angestellt worden sind, können hier ausser Betracht bleiben, da sie bei der Reduction der Durchgänge nicht gebraucht werden, sobald man, wie es bei den Zonen der Fall war, die bekannte Bessel'sche Formel zu Grunde legt. Hiernach bleiben zur Besprechung übrig: für die Durchgänge der Collimationsfehler, und für die Declinationen die Constanten der Kreisablesung und der Einstellung.

Die Collimation wurde für die nördliche Zone wie für die südliche mit Hülfe der Collimatoren ermittelt. Einzelne Bestimmungen mit Hülfe der Libelle und des Quecksilberhorizonts liegen zwar noch bei der nördlichen Zone vor, doch wurde von dieser Bestimmungsart wegen der im Laufe der Zeit immer mehr zunehmenden Unruhe der reflectirten Bilder immer seltener Gebrauch gemacht. Ueber das Verhalten der Collimation für die Zeiten der nördlichen Zone wird man ausreichend orientirt durch die schon angeführte Publication von Engelmann, wenn dieselbe sich auch nur auf Beobachtungen bezieht, die zeitlich vor den Beobachtungen der Zonensterne liegen. Wie schon erwähnt, wurde 1883 der Objectivkopf um 90° gedreht. Für die südliche Zone ist daher ein anderes Verhalten der Collimation anzunehmen als für die nördliche.

Eine Neubestimmung der periodischen Fehler der den verticalen Doppelfaden bewegenden Mikrometerschraube ergab im März 1883 als Correction $\phi(u)$, welche wegen dieser Fehler an die in Umgängen r ausgedrückten Ablesungen anzubringen ist, die Reihe

```
\phi(u) = +0.00506 \cos u + 0.00157 \sin u + 0.00039 \cos 2u - 0.00030 \sin 2u
```

Gegenüber dem von Engelmann gegebenen Ausdrucke zeigt sich eine vollkommene Aenderung des periodischen Ganges, die aber bei der Construction des Mikrometers nach einem völligen Auseinandernehmen desselben nicht auffallen darf.

Zur Untersuchung des fortschreitenden Ganges der Schraube wurde der Winkelwerth einer Umdrehung direct an verschiedenen Stellen der Schraube bestimmt. Es ergab sich für einen Umgang bei +2% R.:

```
bei 26<sup>r</sup> 1.5486

30 1.5490

40 1.5506

44 1.5510

57 1.5512

69 1.5518

75 1.5520
```

Diese Zahlen lassen deutlich einen fortschreitenden Gang erkennen. Bei der Geringfügigkeit desselben und bei der Kleinheit der Schraubenbewegung, die für die Collimationsbestimmung in Frage kommt, erschien eine eingehendere Untersuchung ohne Zweck. Für den Winkelwerth von 1^r ergibt sich in der Nähe des Mittelfadens (etwa bei 51^r) der Betrag 1.5505. In den Fällen, wo der bewegliche Verticalfaden zu Polsternbeobachtungen benutzt worden ist, wurde der Schraubenwerth für jede in Frage kommende Stelle besonders abgeleitet, und zwar aus den bekannten Winkelwerthen der Fadendistanzen und den bei solchen Gelegenheiten gemessenen Coincidenzen mit den beiden einschliessenden Fäden.

Im September 1891 ist gelegentlich der Reinigung des Meridianraumes die Collimationsschraube durch einen Stoss verbogen worden. An ihrer Stelle wurde die früher zur Bewegung des Horizontalfadens benutzte Schraube eingesetzt, die das gleiche Gewinde besass. Diese erwies sich als frei von periodischen Fehlern. Ihr Winkelwerth ergab sich für das zu benutzende Stück ebenfalls gleich 1.5505.

Die Temperatur des Rohres wurde bestimmt durch ein am Objectivende längs des Rohres befestigtes Thermometer nach Réaumur. Die Discussion der langen Reihe vorliegender Collimationssehlerbestimmungen zeigt, dass man berechtigt ist, einen der Temperatur proportionalen Verlauf der Collimation anzunehmen, wenn auch kleine sprungweise auftretende Aenderungen vorhanden zu sein scheinen, die jedoch belanglos sind. Stärkere Aenderungen der Collimation sind immer auf äussere Eingriffe zurückzusühren gewesen. Für den Temperaturcoefficienten des Collimationssehlers sind zwei Perioden zu unterscheiden, die durch 1889 Mai 7 getrennt sind. An diesem Tage ist das Ocularstück des Meridiankreises auseinandergenommen und gereinigt worden.

Für den Temperaturcoefficienten wurde gefunden

```
      1883
      Mai
      30
      bis
      1884
      April 9
      —0.0041

      1889
      Mai
      20
      »
      1890
      Mai
      23
      —0.0020

      1890
      Mai
      30
      »
      1891
      April 16
      —0.0022

      1891
      Mai
      1
      »
      1892
      Januar 27
      —0.0016
```

Bezeichnet man diesen Coefficienten mit b, die der Temperatur t entsprechende Collimation mit c_t und den der Temperatur von 10° entsprechenden Werth mit c_{10} , so besteht die Relation

```
c_t = c_{10} + b(t-10^\circ)
```

Für c_{10} ergaben sich folgende auf Klemme West bezogene Beträge, und zwar aus Bestimmungen, die gelegentlich des Umlegens des Instruments regelmässig in jeder Woche ausgeführt worden sind.



```
1883 April 16-1883 April 22
                                                        1886 Jan. 9 - 1886 Nov. 25
                                    -0:117
                                                                                           --0.022
1883 April 25 - 1883 Mai 26
                                    +0.008
                                                        1886 Dec. 2 - 1887 Juni 9
                                                                                            -0.047
1883 Mai 30 — 1883 Oct. 10
1883 Oct. 17 — 1884 April 9
                                                        1887 Juni 28 - 1888 Juni 5
                                    -0.018
                                                                                            -0.052
                                                        1888 Juni 21 - 1889 März 27
                                    -0.017
                                                                                           -0.059
1884 April 23-1884 Dec. 30
                                                        1889 Mai 20 - 1890 Mai 23
                                    -0.017
                                                                                            +0.007
1885 Jan. 16 — 1885 April 1
1885 April 8 — 1885 Dec. 22
                                                        1890 Mai 30 — 1891 April 16
1891 Mai 1 — 1892 Jan. 27
                                    -0.025
                                                                                             0.000
                                    -0.023
                                                                                            -0.027
```

Diese Werthe sind der Reduction der Zonenbeobachtungen zu Grunde gelegt worden. Mit Hülfe der bekannten Rohrtemperatur t wurden aus ihnen für die einzelnen Beobachtungsabende von Stunde zu Stunde Sternzeit die c_l ermittelt und zwischen diesen dann linear interpolirt. Die tägliche Aberration wurde hierbei gleich mit c_l vereinigt. Für jeden Stern ist die Correction wegen Collimation gesondert angebracht worden.

Die Mikroskope der Westseite sind 1883 auf periodische Fehler untersucht worden. Die Fehler waren merklich, aber gering und sind unberücksichtigt geblieben, weil sie durch die Art der Ablesung in der Hauptsache eliminirt wurden.

Abgelesen worden sind bei allen Zonen stets die beiden den Nullpunkt des Mikroskops einschliessenden Striche. Bei der nördlichen Zone wurde hierbei der nachfolgende wie der vorangehende Strich mit einem und demselben Doppelfaden eingestellt, bei der südlichen Zone — wo zwei um 1.5 = 1.5 von einander entfernte Doppelfaden vorhanden waren — der nachfolgende Strich mit dem nachfolgenden und der vorangehende Strich mit dem vorangehenden Doppelfaden.

Mustert man die Bruhns'schen Ablesungen in den Tagebüchern, so fällt sofort die ausserordentlich nahe Uebereinstimmung zwischen den Einstellungen der beiden Striche auf; Abweichungen von 0.3 kommen schon äusserst selten vor. Abgesehen von dem Einfluss, den die sicher vorhandenen zufälligen Fehler der 2'-Intervalle auf die Ablesungen haben müssen, ist durchweg die Uebereinstimmung zwischen den beiden Ablesungen eine weit engere, als man nach der sonstigen Unsicherheit der Einstellung eines einzelnen Strichs zu erwarten hat. Man wird unabweisbar auf den Gedanken geführt, dass die Ablesung des zweiten Strichs durch die des ersten beeinflusst ist. Die Anbringung einer Runcorrection war unter solchen Umständen ausgeschlossen.

Für die Untersuchung des Run bei den südlichen Zonen war es zunächst erforderlich, die Distanzen der Doppelfäden zu ermitteln. In Betracht kommen nur die beiden oberen Mikroskope an der Westseite. Für die Herleitung der Distanz der Doppelfäden wurden die ursprünglich für die Controle des Run und die gleichzeitige Ableitung der Intervallfehler angestellten Messungen benutzt. Bei dem für Kl. West benutzten Mikroskope ergab sich dieser Abstand zu 91.75 und hielt sich ausserordentlich constant für die ganze Dauer der Messungen. Auch die Auffassung der Fäden war für die verschiedenen Beobachter die nämliche. Mit Benutzung dieses Fadenabstandes ergaben sich für eine Reihe von 30 Abenden, die sich über die Jahre 1883 bis 1885 ziemlich gleichmässig vertheilen, als Differenzen der Einstellungen auf zwei auf einander folgende Striche Werthe, die nie 0.3 erreichen, meist aber noch unter 0.1 liegen. Jeder solche Werth beruht immer auf dem Material eines ganzen Zonenabends, etwa auf 80—100 Ausmessungen von 2'-Intervallen. Bei dieser Kleinheit des Run brauchte auf denselben nicht näher eingegangen zu werden; es genügte, das Mittel aus der Einstellung zweier benachbarter Striche direct als Kreisablesung anzusehen.

Etwas anders war das Verhalten des bei Kl. Ost zur Kreisablesung verwendeten Mikroskops. Der Run ergab sich auch bei diesem schliesslich so klein, dass er völlig zu vernachlässigen war, es zeigte sich aber, dass der Abstand der beiden Doppelfäden kein constanter war. Die eintretenden Aenderungen fanden sprungweise statt, so dass mehrere Perioden zu unterscheiden sind, innerhalb deren die Distanz jeweilig wieder als constant angesehen werden kann. Es liegt die Vermuthung nahe, dass ein einzelner Faden zeitweilig locker geworden ist und dann Verschiebungen erlitten hat, welche diese sprungweisen Aenderungen der Distanz bewirkten.

Die Excentricität der beiden Kreise wurde im Frühjahr 1883 von Harzer bestimmt. Es fand sich für die Ablesung des Kreises an den Mikroskopen der Westseite als Excentricitäts-Correction

```
Kl. West: \epsilon = +3.59 \sin(\text{Mikr.-Abl.} - 4.79), (Mikr. Süd oben)
Kl. Ost: \epsilon = +3.33 \sin(\text{Mikr.-Abl.} -87.43), ( * * unten)
```

Indem bei Kl. West -3.759, bei Kl. Ost -3.733 als constante Correction zu ϵ zugelegt wurde, war es nur bei den Anhaltsternen nothwendig die Excentricität zu berücksichtigen, während sie bei den Zonensternen vernachlässigt werden konnte.

Eine Reduction auf das Mittel aus 4 Mikroskopen war nur bei den älteren Zonen anzubringen. Hier wurden bei den Anhaltsternen alle vier Mikroskope, bei den Zonensternen aber nur ein Mikroskop abgelesen. Zur Erlangung der nöthigen Reduction auf das Mittel aus vier Mikroskopen wurden während der Zone bei mehreren Zonensternen — im Durchschnitt in einer Zone bei etwa vier, selten weniger — die vier Mikroskope abgelesen. Die aus den Anhaltsternen gewonnenen Reductionen wurden lediglich dazu benutzt, um über die Constanz der aus den Zonensternen folgenden Werthe zu entscheiden. Zu diesem Zweck wurden sie gruppenweise zu Mittelwerthen zusammengezogen. Im allgemeinen wurden die Sterne vor der Zone zu einer Gruppe vereinigt und ebenso die Sterne nach der Zone. Zwischen zwei Zonen beobachtete Anhaltsterne konnten



gewöhnlich auch zu einer Gruppe zusammengezogen werden. Ferner wurden die aus den Zonensternen abgeleiteten Reductionen innerhalb jeder Zone zum Mittel vereinigt. Dieser Mittelwerth wurde bei den Sternen der Zone als constante Reduction angebracht, wenn die Mittelwerthe aus den die Zonen einschliessenden Anhaltsternen um nicht mehr als 0.5 differirten. War diese Differenz grösser als 0.5, so wurde aus ihr die stündliche Veränderung der Reduction abgeleitet und diese mit in Rechnung gestellt. In der weitaus überwiegenden Mehrzahl der Fälle konnte die Reduction als constant angesehen werden. Für die Zonensterne, bei welchen alle vier Mikroskope abgelesen wurden, ist die gewonnene Reduction ebenso wie bei den Anhaltsternen direct benutzt worden.

Die Reduction auf den Meridian ist nach der Formel $\frac{1}{2} \sin 2\delta \cdot 2 \sin^2 \frac{f}{2}$ bewirkt worden, die innerhalb der nöthigen Grenzen tabulirt wurde. Bei der südlichen Zone ist die Zeit der Declinationseinstellung durch ein Zeichen auf dem Registrirstreifen markirt. Engelmann hat nach seiner Angabe überall da, wo nichts anderes bemerkt ist, am letzten Faden eingestellt.

Die Neigung des zur Einstellung benutzten Horizontalfadens war von Engelmann aus Beobachtungen von α und δ Ursae min. bestimmt worden. Sie ergab sich als verschwindend klein und wurde daher bei der Reduction seiner Zonenbeobachtungen nicht berücksichtigt. Bei der stidlichen Zone hatte die Fadenschiefe einen erheblichern Betrag. Bestimmt wurde sie durch Einstellung von Aequatorsternen am ersten und letzten Faden. Gewöhnlich sind diese Bestimmungen im Anschluss an Zonenbeobachtungen ausgeführt worden. Eine Discussion des Beobachtungsmaterials für den Zeitraum von 1883 April 30 bis 1885 März 31 ergibt, dass in den einzelnen Bestimmungen stellenweise zwar erhebliche Sprünge auftreten, dass diese aber lediglich von der Unsicherheit in den Beobachtungen herrühren und dass die Fadenschiefe selbst ein sehr constantes Verhalten zeigt. Diese Constanz tritt schon bei der Bildung der Abendmittel deutlich hervor; ganz evident zeigt sie sich aber für die aus diesen Abendmitteln gebildeten Jahresmittel. Es findet sich, bezogen auf 100° im Aequator:

Mittel	ohne Gewichte	mit Gewichte
1883	3.778	3.771
1884	3.757	3.761
1885	3.796	3.782

Die Gewichte sind entsprechend der Anzahl der in einem Abendmittel vereinigten Werthe angenommen.

Es erscheint hiernach gerechtfertigt, wenn man für den ganzen angegebenen Zeitraum die Fadenschiefe als constant ansieht und sie dementsprechend zu 3.77 annimmt. Mit diesem Werthe sind die Kreisablesungen reducirt worden. Bestimmungen, welche gegen Schluss der südlichen Zonen noch ausgeführt wurden, bestätigen jene Constanz ebenfalls.

Bei Beginn der Revisionszonen wurde die Neigung des Horizontalfadens corrigirt und die Fadenschiefe auf Null gebracht. Einige Bestimmungen, die während der Revisionszonen ausgeführt worden sind, ergeben, bezogen auf 100° im Aequator,

-0.11 ±0.06 aus Sternen

+0.10 ±0.04 mit Benutzung der Collimatoren.

Man ist danach berechtigt, für die Revisionszonen die Fadenschiefe zu vernachlässigen.

Eine besondere Beobachtungsreihe wurde 1886 von Mai 5 bis Juni 5 durchgeführt zur Untersuchung der Durchbiegung der Horizontalfäden. Zu diesem Zwecke wurden die benutzten Sterne möglichst häufig eingestellt und der Moment der Einstellung registrirt. Für jeden Stern wurden die nach Berücksichtigung der Reduction auf dem Meridian erlangten Zahlen ausgeglichen, und die Kreisablesungen als Functionen der Zeit der Einstellung dargestellt. Es ergab sich auf diese Weise für die Fadenschiefe der Werth 3,733, der genügend mit dem früher angeführten stimmt. Die für die Correction wegen Fadenschiefe bei den einzelnen Sternen sich ergebenden Werthe wurden nach den zugehörigen Stundenwinkeln geordnet und gruppenweise zusammengezogen. Die graphische Darstellung dieser Werthe ergab ohne weiteres, dass kein Grund vorliegt eine für beide Kreislagen verschiedene Fadenschiefe anzunehmen, und dass man die von der Fadenschiefe herrührende Correction als proportional dem Abstande vom Mittelfaden setzen darf.

Reduction der Rectascensionen.

Die Ablesung der Registrirstreisen ist stets von dem Beobachter der Fadenantritte bewirkt worden, der die abgelesenen Zahlen einem Gehülsen — fast durchweg Hrn. Leppig — dictirte. Das mit Vordruck versehene Schema, das auch für die Neureduction der Engelmann-Bruhns'schen Zonen benutzt wurde, enthielt für jeden Stern eine eigene Spalte. Der obere Raum nahm die beobachteten Fadenantritte nebst den auf den Mittelfaden reducirten Werthen auf, darunter solgten das Mittel der Antritte nebst den verschiedenen dazu gehörigen Reductionsgrössen. Der weitere Raum der Spalte nahm in ähnlicher Weise die Kreisablesung nebst den zugehörigen Reductionsgrössen auf. Den Schluss jeder Spalte bildeten endlich die Zeilen mit den Coordinaten für 1875.0. Bei den älteren Zonen wurde übrigens ausser den unmittelbar abgelesenen Zahlen auch



noch das bereits von Engelmann gebildete Mittel der reducirten Fadenantritte eingetragen und demgemäss die Wiederholung der Reduction auf den Mittelfaden unterlassen.

Engelmann las die Streifen im allgemeinen ohne Benutzung einer Scala nach dem Augenmass auf Zehntelsecunden ab, ermittelte jedoch von Zeit zu Zeit die Reduction seiner Schätzungen auf die schärfere Scalenablesung und verbesserte demgemäss die Epoche des Durchgangs. Die späteren Beobachter haben dagegen stets bis auf Hundertelsecunden mit einer, zwei Secunden fassenden, Scala abgelesen und dabei den Anfangsstrich der Scala jedesmal an eine gerade Secunde gelegt, um die etwa vorhandene Differenz zwischen geraden und ungeraden Secunden unschädlich zu machen. Der mittlere Fehler der Ablesung stieg bei dem Hipp'schen Apparat, wenn die Schrift wegen Abnutzung der Federn anfieng unsauber zu werden, auf olozo, war dagegen bei frischen Federn kleiner.

Die Grundlage der Reduction bildeten, wie vorgeschrieben, die Oerter des für die Zonen construirten Fundamental-Catalogs. Dabei sind in Folge eines Versehens auch 13 Sterne der südlichen Fortsetzung des F.-C. als Anhaltsterne mit benutzt worden. Dieser Umstand dürfte jedoch bei dem starken Ueberwiegen des nördlichen Catalogs und bei der Art, wie später die Widersprüche zwischen den einzelnen Sternen ausgeglichen wurden, nur einen sehr geringen Einfluss auf die Oerter der Zonensterne ausgeübt haben.

Um die Durchgänge durch den Mittelfaden in scheinbare Rectascensionen zu verwandeln, diente der bekannte Ausdruck

(Uhrcorrection
$$\Delta U + m$$
) + $(n \operatorname{tg} \delta + c \operatorname{sec} \delta)$.

Die Grösse c war bereits bekannt, die anderen Grössen mussten aus den Beobachtungen der hierstir ausgewählten Anhaltsterne abgeleitet werden, da bei dem Fehlen einer Mire die directe anderweite Bestimmung von Azimut und Neigung nicht in Betracht kam. Bei den Beobachtungen nach 1882 war durch die ganze Anordnung der Abendlisten von vorn herein dafür Sorge getragen worden, dass die nothwendigen Daten in ausreichender Weise und in unmittelbarer Verbindung mit der Zone thatsächlich vorhanden und über ihre Verwendungsweise alle Zweisel ausgeschlossen waren. Bei den älteren Zonen waren dagegen die Polsterne spärlicher, als erwünscht, beobachtet worden, so dass bei einer nicht unerheblichen Anzahl von Zonen die Polstern-Beobachtungen vorangehender oder nachsolgender Tage herangezogen werden mussten. Wenn auch die Wirkungen dieses Umstandes in den meisten Fällen durch die Lage der eigentlichen Anhaltsterne genügend abgeschwächt wurden, so haben sie doch dazu genöthigt, nachträglich noch eine ansehnliche Zahl der älteren Zonen zu streichen.

Die Verbindung der Zeit- und Polsterne liesert mit den Rectascensionen des F.-C. aus jedem Polstern einen vorläufigen Werth von n, der jedoch einer Verbesserung bedarf, wenn die Differenz zwischen den Rectascensionen des Beobachters und des F.-C. einen von der Declination abhängenden Bestandtheil besitzt. Es wurde der Versuch gemacht, diesen Bestandtheil für Engelmann und Peter zu bestimmen, während bei Schumann und Hayn kein genügendes Material vorlag, so dass bei Diesen die vorläufigen n zugleich auch als die endgültigen anzusehen waren.

Bedeutet (x, O) den aus der oberen Culmination eines Polsterns x gefundenen vorläufigen Werth von n, ferner (x) die wegen der persönlichen Gleichung anzubringende Correction, so ist (x, O) + (x) der Sollwerth von n. In gleicher Weise wird, wenn (x, U) das aus einer unteren Culmination gefundene n bedeutet, (x, U) - (x) den Sollwerth angeben. Ist an demselben Abend noch ein anderer Polstern y beobachtet worden, sind ferner t_x und t_y die in Stunden ausgedrückten Epochen der Beobachtung und N die stündliche Aenderung von n, so führt die Combination der beiden Sterne, falls zwei obere Culminationen vorliegen, zu der Beobachtungsgleichung

$$(x, O)+(x)-[(y, O)+(y)] = N(t_x-t_y).$$

Hierin sind, wenn untere Culminationen auftreten, (x, O) oder (y, O) durch (x, U) oder (y, U) zu ersetzen und gleichzeitig die Vorzeichen von (x) oder (y) umzukehren.

Bei Engelmann ist das Material für die Bestimmung der Grössen N und (x) nicht sehr reichlich, namentlich fehlen die für den vorliegenden Zweck besonders vortheilhaften Combinationen solcher Polsterne, die nahezu gleichzeitig in entgegengesetzten Culminationen durch den Meridian gehen. Am häufigsten sind α und δ Ursae min. beobachtet worden, deren Durchgänge im Mittel sechs Stunden aus einander liegen; von den anderen Polsternen konnten für die vorliegende Aufgabe nur noch ϵ und λ Ursae min. herangezogen werden.

Setzt man nun mit dem vorhandenen Material die (hier unterdrückten) Beobachtungsgleichungen an, wobei (α) , (δ) , (ϵ) , (λ) , die zu den genannten vier Sternen gehörigen (x) bedeuten, so führt die Ausgleichung, wenn N vorläufig als unbestimmter Parameter behandelt wird, und wenn ferner jede Combination das Gewicht Eins erhält, zu folgenden Finalgleichungen:



Setzt man obige Werthe für (a) etc. in die Beobachtungsgleichungen ein, so entsteht in den übrig bleibenden Widersprüchen ein Ueberwiegen des einen Vorzeichens, woraus hervorgeht, dass die Tendenz zur Aenderung der n in einem bestimmten Sinne vorhanden ist. Löst man endlich noch nach N auf, so wird

```
o = -0.0055 + N \text{ (Kl. W.)} o = -0.0070 + N \text{ (Kl. O.)}
```

Die Einsetzung dieser N erzeugt eine erkennbare Verbesserung der Darstellung; andererseits zeigen jedoch die ansehnlichen übrigbleibenden Sprünge, dass auch unregelmässige Einwirkungen vorhanden sind, die bei dem vorhandenen Material nicht hinreichend eliminirt werden können, um die gefundenen (a)... als verbürgt erscheinen zu lassen.

Substituirt man übrigens die Werthe von N in die obigen Finalgleichungen, so wird

```
Kl.W. Kl. O.
(a) +0.007 +0.011
(δ) +0.004 -0.023
(e) -0.008 -0.010
(λ) -0.021 -0.004
```

Für die südliche Zone liegt ein umfangreiches Material vor, namentlich sind auch entgegengesetzte und nahezu gleichzeitige Culminationen in grösserer Anzahl vorhanden. Zur Untersuchung der Correctionen sind die Polsterne in drei Gruppen getheilt worden, wobei auf ein Uebergreifen der Gruppen am Rande Rücksicht genommen wurde.

```
43 Hev. Ceph.
δ Urs. min.
Gruppe I, \delta > 85^{\circ}:
                                                        a Urs. min.
                                                                                Gr. 750
                                                                               51 Hev. Ceph.
                                                        λ Urs. min.
Gruppe II, 86^{\circ} > \delta > 80^{\circ}:
                                  43 Hev. Ceph.
                                                        Gr. 750
                                                                                e Urs. min.
                                                                                                     76 Drac.
                                                        30 Hev. Cam.
                                  I Hev. Drac.
                                  4 Hev. Drac.
Gruppe III, \delta < 83^{\circ}:
                                                        44 Hev. Ceph.
                                                                               4 Urs. min.
                                                                                                     47 Hev. Ceph.
                                  48 Hev. Ceph.
                                                        e Urs. min.
                                                                               19 Hev. Cam.
                                                                                                     4 Cephei
                                 Br. 1508
                                                        γ Cephei
                                                                               Gr. 1852
```

Setzt man die Beobachtungsgleichungen in der nämlichen Weise, wie oben, an und leitet aus ihnen die Normalgleichungen her, so zeigt sich, dass die Unbekannten nicht sämmtlich von einander zu trennen sind. Auf eine directe Auflösung der Gleichungen von Gruppe III musste überhaupt verzichtet werden, da die Beobachtungen hier zu vereinzelt vorliegen. Es konnte sich hier nur um die Ermittelung einer der ganzen Gruppe gemeinsamen Correction handeln.

Neben N wurde in Gruppe I die Correction (51), in Gruppe II die Correction (76) als vorläufig unbestimmter Parameter angesehen. Es findet sich dann

```
Gruppe I
                                                                                            -(43) -4.769N+0.0315+0.169(51) = 0

-(a) -4.427N-0.0149+0.513(51) = 0

+(750) +2.309N-0.0280 -0.666(51) = 0
                                                                                                                                                                                                Kl.O.
                                                                                                        +0.395N + 0.0193 - 0.814(51) = 0

+0.439N + 0.0070 - 0.765(51) = 0
                                                                                            -(λ)
                                                                                            -(43) -5.134N + 0.0461 - 0.144(51) = 0
                                                                                            \begin{array}{lll} -(43) & -5.134.V + 0.0401 - 0.144(51) = 0 \\ +(a) & +3.449.V - 0.0149 - 0.403(51) = 0 \\ +(750) & +2.258.V - 0.0386 - 0.676(51) = 0 \\ +(b) & -0.081.V - 0.0312 + 0.889(51) = 0 \\ +(\lambda) & -0.674.V - 0.0115 + 0.893(51) = 0 \end{array} 
                                                                                                                                                                                                Kl.W.
                                                                                                                                          Gruppe II
                                                                                           +(43) +2.439N+0.0127 -0.508 (76) = 0
+(750) +0.430N-0.0348 -0.058 (76) = 0
+(e) -0.181N-0.0263 +0.058 (76) = 0
-(1) +0.298N+0.0984 -0.877 (76) = 0
+(30) -0.973N-0.0857 +0.704 (76) = 0
                                                                                                                                                                                              Kl.O.
                                                                                            \begin{array}{lll} -(43) & -3.489N' + 0.0208 + 0.426(76) = 0 \\ -(750) & -1.533N + 0.0264 + 0.087(76) = 0 \\ +(e) & -2.264N - 0.0275 + 0.145(76) = 0 \\ +(1) & -1.130N - 0.0849 + 0.733(76) = 0 \end{array}
                                                                                            +(1)
                                                                                             -30) +2.883N+0.0558-0.432(76)=0
Die plausibelste Annahme betreffs der Correctionen (51) und (76) ist
                                                                                                               (51) = (\delta)
                                                                                                                                                                (76) = (1)
```

Hiermit ergeben sich die nachstehenden Correctionen:

```
Kl. O.
                                                                   Kl. W.
\begin{array}{rcl}
 & -0.0333 - 4.8N \\
 & = -0.0095 - 4.3N \\
 & (750) = +0.0350 - 2.2N \\
 & (\delta) = +0.0106
\end{array}
(43) = +0.0333 - 4.8N
                                                     \begin{array}{ccc}
 & -0.0437 - 5.1N \\
 & (a) & = +0.0215 - 3.4N \\
 & (750) & = +0.0498 - 2.3N \\
 & (\delta) & = +0.016r
\end{array}
                                                      (43) = +0.0437 - 5.1N
        =-0.0011+0.2N
                                                              =-0.0032+0.7N
(51) = +0.0106 + 0.2N
(43) = +0.0139 - 2.3N
                                                      (43) = +0.0416 - 3.2N
(750) = +0.0378 - 0.4N
                                                      (750) = +0.0221 - 1.5N

\begin{array}{ll}
(\epsilon) & = +0.0340 + 2... \\
(1) & = +0.0490 + 0.7N \\
\end{array}

        =+0.0524+0.2N
                                                      (76) = +0.0490 + 0.7N
        = +0.0524 + 0.2N
(30) = +0.0488 + 0.9N
                                                      (30) = +0.0347 + 2.6N
```

Schliesslich findet sich noch als mittlerer, der ganzen Gruppe gemeinsamer Werth

```
Gruppe III (x) = +0.030 - 0.3N (x) = +0.032 - 0.1N
```

Nimmt man innerhalb jeder der drei Gruppen die Correction als constant an und löst die bereits gefundenen Normalgleichungen nur nach (x) und N auf, so erhält man

```
Kl. O. Kl. W.

I: (x_1) = +0.016 \quad N = -0.0024 \quad (x_1) = +0.012 \quad N = +0.0204
II: (x_2) = +0.041 \quad N = -0.0125 \quad (x_2) = +0.038 \quad N = -0.0067
III: (x_3) = +0.035 \quad N = +0.0068 \quad (x_3) = +0.030 \quad N = -0.0175
```

Innerhalb jeder Gruppe stimmen die unabhängig von einander für die beiden Kreislagen gefundenen Werthe von (x) sehr gut mit einander überein, während die Werthe von N, die — wenigstens annähernd — sogar für alle drei Gruppen Uebereinstimmung zeigen müssten, nicht die geringsten Beziehungen zu einander aufweisen, sondern hin- und herspringen. Unter diesen Verhältnissen kann man die Annahme einer constanten der Zeit proportionalen Aenderung von n nicht mehr aufrecht erhalten und ist berechtigt N=0 anzunehmen. Ordnet man die sich nun für die einzelnen Polsterne ergebenden (x) nach den Declinationen der Sterne, so erkennt man sofort, dass dieselben zwischen 80° und 86° ein Maximum erreichen und in der Nähe des Poles sich Null nähern. Es ist jedoch schliesslich vorgezogen worden, nur für die Sterne der ersten Gruppe individuelle Correctionen, für die der beiden anderen Gruppen aber mittlere Werthe anzusetzen.

Die derart festgesetzten, an die vorläufigen n angebrachten Correctionen sind, bezogen auf obere Culmination, die folgenden:

```
\delta Ursae min.
                                 +0.013
51 Hev. Cephei
                                 +0.013
a Ursae min.
                                 +0.006
λ Ursae min.
                                 -0.002
43 Hev. Cephei
                                 +0.033
Gr. 750
                                 +0.036
Polsterne zwischen 80° und 86°
                                +0.039
Polsterne unter 80°
                                 +0.032
```

Bei der Reduction der stidlichen Zonen ist im allgemeinen n für den Lauf des ganzen Abends als constant betrachtet und daher mit dem Mittelwerthe aus sämmtlichen, für den Abend vorliegenden, Bestimmungen von n gerechnet worden. Nur an einigen wenigen Abenden wurde auf den Gang in den n Rücksicht genommen.

Die Grössen $\Delta U+m$, welche auf Grund dieser n ermittelt worden sind, wurden bei Engelmann an den einzelnen Abenden gruppenweise zusammengefasst; zwischen den Epochen der auf einander folgenden Gruppen wurde dann linear interpolirt. Bei der Bildung dieser Gruppen war eine Willkür im allgemeinen ausgeschlossen, da die Anhaltsterne hier stets nur vor oder nach der Zone beobachtet sind, die einzelnen Gruppen also immer durch Zonenbeobachtungen von einander getrennt waren. Nur an einigen Stellen ist in Folge der eigenthümlichen Vertheilung der Anhaltsterne der stündliche Gang durch Ausgleichung abgeleitet worden.

In der stüdlichen Zone wurden die Bestimmungen von $\Delta U + m$ innerhalb des einzelnen Abends als ein fortlaufendes Ganzes betrachtet und in Gestalt einer linearen Function der Zeit ausgeglichen, wobei der Kürze halber das in solchen Fällen unbedenklich zulässige Verfahren von Cauchy Anwendung fand.* Verbunden wurde damit eine Untersuchung über die etwa vorhandenen individuellen Correctionen der einzelnen Sterne.

Zu diesem Zweck wurden die für die einzelnen Zeitsterne gefundenen Werthe $\Delta U + m$ mit Hülfe einer vorläufigen stündlichen Variation auf eine gemeinsame mittlere Epoche reducirt und darauf die Abweichungen

^{*} Nur bei einer sehr kleinen Anzahl von Abenden, fast durchweg mit ganz kurzen Beobachtungsreihen, wurde $\Delta U + m$ als constant angenommen.

der reducirten Einzelwerthe von ihrem Mittel gebildet. Unter der Voraussetzung, dass das Mittel der auf einer grossen Anzahl von Zeitsternen beruhenden Beobachtungsreihe von systematischen Correctionen frei sei, stellen die Abweichungen der Einzelwerthe vom Mittel diese systematischen Correctionen selbst dar, jedoch behaftet mit den zufälligen Beobachtungsfehlern. Diese Abweichungen wurden nun nach den einzelnen Sternen geordnet und für jeden Stern zu einem Mittel vereinigt, wobei zunächst die beiden Kreislagen noch getrennt blieben. Bei Benutzung aller Sterne, die mindestens an 10 Abenden in jeder Kreislage beobachtet waren, ergab sich indessen für die Differenz »Ost—West« der gefundenen individuellen Correctionen nur der geringe Betrag von—0:003, so dass weiterhin kein Grund mehr vorlag die beiden Kreislagen getrennt zu halten.

Als m.F. einer solchen Correction, wie sich dieselbe aus der Beobachtung eines einzelnen Abends ergibt, findet sich etwa ±0.035. Dieser Werth beruht nicht auf dem ganzen Material, genügt jedoch für eine ungefähre Abschätzung.

Ordnet man die Correctionen nach den Grössen der Anhaltsterne und fasst, unter Fortlassung der an weniger als 10 Abenden beobachteten Sterne, gruppenweise zusammen, von halber zu halber Grössenclasse fortschreitend, so ergibt sich das nachstehende Resultat:

C	röss	e	Correction	Sterne	Einzel-Beob.
0.1	bis	1.5	-o:021	8	98
1.6	2	2.0	-0.009	10	115
2.I	*	2.5	-0.018	5	70 •
2.6	>	3.0	-0.003	24	444
3.1	>	3.5	+0.006	26	523
3.6	»	4.0	-0.002	62	1208
4.I	>	4.5	-0.005	20	264
4.6	*	5.0	+0.002	19	282
5.1	*	5.5	-0.010	7	71
5.6	>	6.1	-0.004	15	264

Das Vorwiegen des negativen Zeichens springt sofort in die Augen, ebenso aber auch, dass grössere absolute Beträge der Correction nur an den Stellen auftreten, wo die Correction unsicher bestimmt ist. Ein merkbarer Zusammenhang zwischen der Sterngrösse und dem Betrage der Correction ist nicht zu erkennen.

Es war nun noch übrig, die Abhängigkeit der Correctionen von der Declination der Sterne zu untersuchen. Das Resultat ist aus der nachfolgenden Zusammenstellung ersichtlich, in der solche Sterne, welche nicht an mindestens 3 Abenden benutzt wurden, fortgelassen sind.

Decl.	Correction	Sterne	I	II		Decl.	Correction	Sterne	I	II
-14°	-0.010	2 \	1			+110	-o ⁵ 008	8 \		
-13		- 1				+12	-0.012	16		
-12	+0.012	6	+0:009	+0.018		+13	+0.002	4 }	-0:008	-0,010
-11	+0.010	8	١			+14	0.013	22		
-10	+0.031	12)			+15	0.008	10)		
- 9	+0.007	7 \	1			+16	-0.017	12 \		
Ś	-0.010	7 2				+17	-0.008	4 /		
- 7	+0.042	4	+0.019	+0.019		+18	-0.020	16	-0.017	810.0—
– 6	+0.035	6 (•	-		+19	-0.014	9 (
- 5	+0.022	8)		_	+20	-0.028	6)		
- 4	+0.028	10				+21	-0.032	4 \		
- <u>3</u>	+0.030	4				+22	-0.012	12 /		
- 2	+0.033	6	+0.027	+0.025		+23	-0.015	10	-0.018	0.025
— I	+0.018	16				+24	-0.011	8 (
0	+0.028	4 /)			+25	0.020	2)		
+ 1		١	ı			+26	+0.005	2 \		
+ 2	810.0+	22				+27	-0.020	2 /		
+ 3			+0.002	.+0.006		+28	-0.042	10	-0.022	0.031
+ 4	+0.002	16	١			+29	-0.020	2 \		
+ 5	-0.012	12	,			+30	0. 035	2)		
+ 6	o. o o6	16 \								
+ 7	0.005	8								
+ 8	0.017	10	-0.009	-0.008						
+ 9	<u>-0.006</u>	21	1							
+10	0.009	8	1							

Ein Gang der Correctionen mit der Declination ist sosort ersichtlich. Um den Werthen eine grössere Sicherheit zu geben, sind sie gruppenweise von 5° zu 5° zu Mittelwerthen zusammen gezogen worden. Unter I finden sich die Gruppenmittel ohne Rücksichtnahme auf die Zahl der Sterne, auf denen jeder Einzelwerth beruht, unter II mit Ertheilung von Gewichten nach der Zahl der Sterne. In diesen Mittelwerthen spricht sich der Gang nach den Declinationen noch deutlicher aus. Da die Beträge der Correctionen 0.03 nicht übersteigen, ist von einer weiteren Verwendung derselben abgesehen worden, zumal die Anhaltsterne für jede Zone thunlichst so ausgewählt waren, dass das Mittel ihrer Declinationen nahe auf die Declination der Zone



fällt. Nur bei 6 Sternen sind die individuellen Correctionen bei den zugehörigen $\Delta U+m$ berücksichtigt worden, da diese Verbesserungen starke Beträge erreichen und gut gesichert erscheinen. Es sind diess alle die Fälle, in welchen die Correction grösser als 0:05 ist und auf mindestens 10 Abenden beruht. Die in Frage kommenden Sterne sind die folgenden:

```
Corr. +0:08 13 Abende
v Eridani
25 Monocerotis
                      +0.10
                              40
η Leonis
                              16
                       -0.07
33 Sextantis
                      +0.12
                              17
20 Comae
                       -0.09
                              13
67 Ophiuchi
                       -0.06
```

Reduction der Declinationen.

Das Mittel der beiden zu jedem Zonenstern abgelesenen Striche bedurfte ausser der Verbesserung wegen Excentricität bei den älteren Zonen noch der Reduction auf das Mittel der vier Mikroskope, die von Engelmann bei den Anhaltsternen abgelesen worden waren. Allerdings wäre es bequemer gewesen, die Ablesungen der drei bei den Zonensternen nicht benutzten Mikroskope einfach bei Seite zu lassen; dem stand jedoch das Bedenken entgegen, dass Engelmann an den vier Mikroskopen immer nur je einen Strich abgelesen hatte. Die genannten Reductionen wurden deshalb aus dem vorhandenen Material wirklich gebildet und so wie oben näher erörtert angebracht.

Ueber Biegung, Theilungsfehler, Run und Verbesserung wegen Abstandes des Einstellungsorts vom Meridian ist ebenfalls oben bereits gesprochen worden. Bei der Berechnung der Refraction wurde unter Benutzung der Albrecht'schen Tafeln der Logarithmus der mittleren Refraction mit dem Argument »scheinbare Declination« und der Polhöhe +51°20'.1 tabulirt. Die jedesmal gebrauchte scheinbare Declination ergab sich ohne Schwierigkeit bis auf o'.1 aus den Kreisablesungen unter Anbringung einer vorläufigen Indexcorrection. Die Verbesserungen wegen Barometer und Thermometer wurden, ebenfalls nach den Albrecht'schen Tafeln, für die Epochen der meteorologischen Ablesungen direct berechnet und dann geradlinig interpolirt.

Die dergestalt verbesserten Kreisablesungen lieferten, verglichen mit den aus dem F.-C. folgenden Werthen der Declination, aus jedem Anhaltstern einen Werth der Indexcorrection. Die erhaltenen Einzelwerthe wurden bei der Engelmann-Bruhns'schen Reihe zunächst innerhalb der beiden, vor und nach der Zone liegenden, Gruppen gemittelt. Betrug der Unterschied zwischen den beiden Gruppenmitteln mehr als 0.5, so wurde für die Zonensterne zwischen beiden Mitteln geradlinig interpolirt. War der Unterschied geringer, so wurde das Mittel der beiden Gruppenwerthe als constante Indexcorrection der ganzen Zone angesetzt. Ein Versuch, aus den Widersprüchen zwischen den Indexcorrectionen einer Gruppe weitergehende Verbesserungen herzuleiten, ist unterblieben: ein Blick in den später gegebenen Zonennachweis lehrt, dass für diesen Zweck nur eine recht geringe Anzahl von Abenden brauchbar gewesen wäre.

Bei den nach 1882 beobachteten Zonen wurden, ähnlich wie es bei den Uhrcorrectionen geschehen war, die Indexcorrectionen eines Abends in eine einzige Reihe zusammengefasst und als lineare Function der Zeit ausgeglichen. Eine Ausnahme hiervon wurde nur in den wenigen Fällen gemacht, wo wegen der Kürze des zwischen den beiden äussersten Sternen liegenden Zeitintervalls der Coefficient des der Zeit proportionalen Gliedes nothwendig unsicher ausfallen musste: es wurde dann vorgezogen, diesen Coefficienten von vorn herein gleich Null zu setzen. Weiter wurden dann die Indexcorrectionen des Abends mit der zugehörigen stündlichen Aenderung auf ihre Mittelepoche reducirt und die Abweichungen der reducirten Werthe von ihrem Mittel gebildet. Die Differenzen »Abendmittel minus Einzelwerth« konnten, wenn man die zufälligen Beobachtungsfehler für den Augenblick bei Seite liess, als die Verbesserungen gelten, die bei den einzelnen Sternen an die zugehörigen Indexcorrectionen (oder Declinationen) wegen der unberücksichtigt gebliebenen Theilungsfehler und der im Laufe der Zeit allmählich anwachsenden Ungenauigkeiten des F.-C. anzubringen waren.

Die genannten Differenzen wurden nun nach Sternen und Klemmenlagen geordnet, jedoch mit Fortlassung der kleinen Anzahl von Abenden, an denen weniger als fünf Anhaltsterne beobachtet worden waren. Die derart erhaltenen Zahlengruppen wurden dann gemittelt und aus den übrig bleibenden Widersprüchen für jede Gruppe der mittlere Fehler eines Einzelwerths und des zugehörigen Mittels berechnet. Diese für jeden einzelnen Stern unter Trennung nach Klemmenlagen berechneten mittleren Fehler eines Abendwerths zeigen natürlich starke Schwankungen zufälligen Ursprungs, die jedoch zusammenschrumpfen, wenn man die gefundenen Zahlen in Durchschnittswerthe zusammenzieht. Trennt man dabei nach der Zahl der Abende, die bei dem einzelnen Stern vorkommen, so erhält man die nachstehenden durchschnittlichen Beträge des m. F. der auf einem Abend beruhenden Verbesserung einer Declination:

```
aus Beobachtungen an 5-9 Tagen: ±0.40 134 Sterne

" " 10-14 " : ±0.38 74 "

" " 15-20 " : ±0.37 27 "

" " 21-31 " : ±0.38 8 "
```

Digitized by Google

Die Gesammtheit der Beobachtung von 243 Sternen, von denen jeder im Durchschnitt an 9.4 Tagen beobachtet ist, ergibt ±0.39. Aus diesen Zahlen ist jedenfalls ersichtlich, dass das Beobachtungsmaterial ein in sich ziemlich gleichartiges ist.

Die aus der ersten Ausgleichung folgenden Verbesserungen von Declination und Indexcorrection wurden nun angebracht, jedoch mit der Einschränkung, dass alle Beträge unter 0.30 unberücksichtigt blieben, und ebenso auch alle Verbesserungen, deren Betrag kleiner war als der doppelte Werth des für den betreffenden Stern berechneten mittlern Fehlers der Verbesserung. Daran schloss sich eine nochmalige Ausgleichung nach der Zeit, wobei aber von vorn herein alle Abende mit weniger als fünf Sternen fortblieben.

Obgleich die angebrachten Verbesserungen theilweise erhebliche Beträge besassen, so stimmten doch die aus den beiden Rechnungen folgenden stündlichen Aenderungen der Indexcorrection im allgemeinen sehr nahe überein: unter 108 Fällen kommen nur 34 vor, in denen der Unterschied zwischen der ersten und zweiten Rechnung 0.05 überschreitet. Ferner machte sich jetzt ein Unterschied zwischen den Klemmenlagen geltend, der noch deutlicher hervortrat, wenn man die gefundenen stündlichen Aenderungen nach Monaten geordnet zu Durchschnitten zusammenzog. Das nachstehende Täfelchen enthält neben dem Epochenmittel der auf den einzelnen Monat fallenden Beobachtungsabende unter st. Ä. den durchschnittlichen Betrag der errechneten stündlichen Aenderungen, unter ** die abgerundete durchschnittliche Anzahl der auf einen Abend fallenden Sterne, unter $\mathcal F$ das durchschnittliche Zeitintervall zwischen den beiden äussersten Sternen eines Abends, endlich unter $\mathcal T$ die Anzahl der benutzten Tage.

		Kl. Ost				Kl. West							
Epoch	e	st.Ä.	**	F	T	Epoche		st.Ä.	**	\mathcal{F}	T		
Januar	19	-o:26	10	2 ^h 4	6	Januar 2	25	+0.20	11	2 ^h 4	3		
Februar	15	+0.03	I 2	3.6	5	Februar	13	+0.18	13	4.1	8		
März	15	-0.24	10	2.5	4	März	15	+0.13	10	4.0	9		
April	9	-0.13	10	3.1	4	April :	20	-0.01	10	2.6	7		
Mai	11	-0.12	12	2.8	6	Mai a	23	+0.06	9	2.5	5		
Juni	15	0.05	9	2.4	5	Juni 1	14	+0.16	14	3.1	4		
Juli	8	-0.2 I	11	2.2	2	Juli :	2 I	+0.52	9	2. I	I		
August	17	-0.21	10	2.7	5	August	15	+0.15	II	2.8	5		
September	r 15	-0.34	9	1.9	3	September 1	18	-0.04	13	3.2	4		
October	2 I	-0.23	12	3.2	5	October	2 I	-0.03	10	2.4	6		
November	r I I	-0.09	11	2.6	5	November 2	23	-1- 0.08	13	3.3	2		
December	10	+0.06	10	2.2	I	December	7	-0.03	10	1.9	1		

Die vorstehenden, übrigens nicht weiter benutzten, Zahlen dürften von der nur theilweise beseitigten thermischen Einwirkung des Beobachters am Kreise herrühren, da von den beiden oberen Mikroskopen des Westpfeilers abwechselnd — je nach der Klemmenlage — das südliche und das nördliche abgelesen wurde. Die thermischen Einwirkungen machten sich auch noch in anderer Weise geltend: bei langen Reihen, im besondern also an Abenden mit zwei oder drei, durch Pausen getrennten, Zonen, zeigt der Verlauf der auf ihre Mittelepoche reducirten Indexcorrectionen Einbiegungen, deren Darstellung ein nach der Zeit quadratisches Glied erfordern würde. Von der Einführung eines solchen Gliedes wurde indessen abgesehen, und statt dessen vorgezogen, von Fall zu Fall zu entscheiden, ob — unter gebührender Beachtung aller Nebenumstände, im besondern auch der Ergebnisse der ersten Ausgleichung — eine errechnete stündliche Aenderung der Indexcorrection als verbürgt zu berücksichtigen sei oder nicht.

Die Abweichungen der, nöthigenfalls wegen stündlicher Aenderung verbesserten, Indexcorrectionen eines Abends von ihrem Mittel wurden nun wiederum, wie früher, nach Sternen und Klemmenlagen geordnet und gemittelt. Aus diesem zweiten System von Correctionen wurden zunächst die Fälle gestrichen, in denen die Correction auf weniger als fünf Abenden beruhte oder kleiner war als das Doppelte ihres mittlern Fehlers. Im übrigen wurde auch hier bei den Streichungen nach einem gewissen Taktgefühl verfahren. Nachstehend sind die Verbesserungen zusammengestellt, die schliesslich an die Declinationen des F.-C. oder, was damit gleichbedeutend war, an die Indexcorrectionen angebracht wurden.

Stern	Kl. O.	Kl. W.	Stern	Kl. O.	Kl. W.	Stern	Kl. O.	Kl. W.	Stern	Kl. O.	Kl. W.
γ Pegasi	-0.72		δ Tauri		+0.40	CGemin.	_	+0.45	β Virg.	+0.42	
δ Piscium	+0.49	-o."25	ε Tauri	-o"3o	+0.73	β Can. min.	+0.27	-0.67	o Virginis	+0.32	
ε Piscium		o.56	v Eridani		-o.56	25 Monoc.		+0.34	η Virg.	+0.80	+0.49
$oldsymbol{ heta}$ Ceti	0.38	_	π5 Orionis	+0.33		β Cancri	+0.63		20 Comae	-1.00	+0.23
η Piscium	 0.38		γ Orionis	+0.38	+o.18	η Cancri	_	+0.46	24 Comae	-0.72	
v Piscium		+0.89	δ Orionis	+0.26		€ Hydrae	_	0.6 5	θ Virg.	+0.44	
o Piscium	+0.68		ε Orionis	+0.24	-0.32	ζHydrae	-0.13	0.55	a Virg.	-0.43	
o Ceti	+0.27	+0.37	α Orionis	-0.43	-0.53	a Cancri	-0.54	+0.30	η Boot.	_	-0.52
δ Ceti	+0.47	+0.58	66 Orionis	_	+0.63	$oldsymbol{ heta}$ Hydrae	+0.34	_	τ Virg.	+0.96	
δ Arietis	-o.86		v Orionis	-0.51	-0.23	π Leonis		-o.3o	ι Virg.	-	+0.47
o Tauri	+0.15	0.58	η Gemin.	-1.09		η Leonis	_	+0.76	π Boot. pr.	+0.89	_
<i>E</i> Tauri	+0.94	_	μ Gemin.	 0.8 0	+0.36	ρ Leonis	+0.36		P. XIV. 221	-0.20	-0.27
∫ Tauri	0 .30		8 Monoc.	+0.24	_	33 Sext.		0.35	3 Serp.	+0.24	
λ Tauri	-0.28		10 Monoc.	+0.60	_	/Leonis	+0.64		$ au^{t}$ Serp.	-0.97	-0.62
v Tauri	+0.89		18 Monoc.	+1.02	+0.52	$oldsymbol{eta}$ Leonis	-0.66		a Serp.	+0.62	

Stern	Kl. O.	Kl. W.	Stern	Kl. O.	Kl. W.	Stern	Kl. O.	Kl. W.	Stern	Kl. O.	Kl. W
s Serp.	+0.49	+0.20	γ Ophiuchi			γ Aquilae		-0.29	1 Pegasi	0.84	
γ Serp.	-0.70	0.59	v Ophiuchi	-0.93	-0.22	δ Sagittae	-1.08	_	s Pegasi	_	 0."54
δ Ophiuchi	-0.57	+0.28	67 Óphiuchi	+0.36	+0.23	a Aquilae	+0.19	_	20 Pegasi	-0.37	_
ε Ophiuchi	+0.54	+0.65	72 Ophiuchi	+0.56	-0.32	η Aquilae	+0.79	+0.44	a Aquarii	+0.20	_
γ Herc.	_	-0.22	η Serp.	-0.25	-0.25	β Aquilae	+0.25		ı Pegasi	-0.48	10.1+
49 Herc.		+0.62	109 Herc.	-0.31	+0.61	$oldsymbol{eta}$ Delphini	-0.66		θ Pegasi		-0.23
κ Ophiuchi	+0.38	-0.27	110 Herc.		+0.29	k Delphini	+0.79		C Pegasi	+0.60	
60 Herc.	-0.48		€ Aquilae	_	+0.86	δ Delphini	-0.19	-0.54	ĸ Piscium	_	-0.30
а Негс.	+0.76	+0.48	& Aquilae		0.38	e Aquarii		+0.55	ι Piscium	+0.13	_
δ Herc.	-0.77		ω Aquilae	-0.39	-0.19	v Aquarii	-0.44	+0.29	φ Pegasi		+0.68
$oldsymbol{eta}$ Ophiuchi	-	-0.44	δ Aquilae	+0,28	+0.43	a Equulei	+0.23		ω Piscium	+0.51	-0.70

Nach Anbringung der vorstehenden Correctionen waren schliesslich die endgültigen Indexcorrectionen abzuleiten. Hierbei wurden die langen Reihen, welche die oben erwähnten Einbiegungen gezeigt hatten, zerschnitten und die Theile für sich behandelt. Ferner wurde die Ausgleichung nach der Zeit überall da unterlassen, wo schon der unmittelbare Augenschein oder das Ergebniss der beiden früheren Ausgleichungen lehrte, dass kein merklicher und verbürgter Werth der stündlichen Aenderung abzuleiten sei. In den übrigen Fällen wurde die Ansetzung einer stündlichen Aenderung davon abhängig gemacht, ob der mittlere Fehler einer Beobachtungsgleichung durch die Einführung des Zeitgliedes eine merkliche Verminderung erfuhr oder nicht. Auf diese Weise sind schliesslich von 392 Beobachtungsreihen nur 71 (43 bei Klemme Ost, 28 bei Klemme West) unter Berücksichtigung einer stündlichen Aenderung reducirt worden. Der Durchschnitt dieser Aenderungen betrug

-0.633 bei Kl. Ost und +0.426 bei Kl. West.

Hierbei trat noch deutlicher als früher die Abhängigkeit des Vorzeichens von der Klemmenlage hervor: bei Kl. O. besitzen nur zwei Werthe das positive Zeichen, bei Kl. W. nur vier das negative.

Bei den Revisionszonen ist in ähnlicher Weise wie bei den vorstehend behandelten Peter'schen Beobachtungen verfahren worden, jedoch unterblieb die Ableitung besonderer Correctionen für die einzelnen
Sterne, weil für diesen Zweck der Umfang des Materials nicht ausreichte. Bestünde die Gewissheit, dass die
oben mitgetheilten Correctionen allein von den Theilungsfehlern herrühren, so hätte man die gefundenen Zahlen
ohne weiteres auch auf die Revisionszonen anwenden können. Eine solche Gewissheit ist aber nicht vorhanden.

Reduction auf 1875.0.

Die Reduction von dem beobachteten Ort auf den Jahresanfang erfolgte nach den bekannten Vierproduct-Formeln von Bessel. Zu dem Ende wurden die Sternconstanten a, b, c, d und a', b', c', d' von 20^m zu 20^m in AR. und von Gradmitte zu Gradmitte in Decl. tabulirt. Durch Verbindung dieser Grössen mit den A, B, C, D der Pulkowaer Tafeln erhielt man für jede Zone eine Skelettafel, deren Felder den Raum der Zone deckten. Zur Controle diente die Berechnung der Ecken der Skelettafel nach den trigonometrischen Formeln, unter Berücksichtigung der Mondglieder. Durch Interpolation mit zweiten Differenzen wurde dann das Intervall auf 10^m und 10' gebracht. Das war ausreichend eng, um die verlangten Reductionen rasch durch geradlinige Interpolation zu finden.

Bei den Anhaltsternen hatte sich in die Reduction der unmittelbar aus dem F.-C. entnommenen mittleren Oerter auf die Beobachtungsepoche insofern eine Inconsequenz eingeschlichen, als die Mondglieder nicht allgemein berücksichtigt worden waren. Die nachträgliche Ausmerzung dieser Ungleichförmigkeit ist unterblieben, weil ihre Wirkung in den Positionen des Catalogs von derselben Grössenordnung sein musste, wie die der Abrundungsfehler der Rechnung.

Für den Uebergang von dem Beobachtungsjahr auf die Epoche des Catalogs dienten Tafeln, deren Intervall 1^m in AR. und 1° in Decl. betrug; die Constanten m, n, m', n' wurden dabei den Pulkowaer Tafeln entnommen.

Die Engelmann-Bruhns'schen Beobachtungen reichen von 1868 bis 1873. Vernachlässigt man nun bei dem Uebergange von 1868 auf 1875 die Variatio saecularis, so geht der Fehler im ungünstigsten Falle bis 0.005 und 0.12. Aus diesem Grunde wurde die Aenderung der Praecession nur bei den Declinationen berücksichtigt. Hierbei genügte es, die V. s. mit den Constanten für 1870 und mit der Mitteldeclination 9° 30' der Zone zu rechnen.

Bei den Beobachtungen nach 1882 ist die V. s. in beiden Coordinaten berücksichtigt worden. Hierbei erwies es sich als zulässig, die V. s. nur mit den Constanten für 1885 zu rechnen.

Bildung der Catalogörter.

Nachdem die Bearbeitung der älteren Zonen bis zu den Positionen für 1875.0 gediehen war, konnte mit dem Ausschreiben der Catalogzettel begonnen werden. Hierbei erhielt jede einzelne Beobachtung ihr eigenes Blatt. Obgleich dadurch die Anzahl der erforderlichen Zettel mehr als verdoppelt wurde, so bot



(21)

diese Anordnung doch in anderer Hinsicht grosse Annehmlichkeiten. Die mit Vordruck versehenen Zettel, aus einem besonders festen hellblauen Papier, waren 110^{mm} hoch bei 180^{mm} Breite und enthielten in einer Kopfleiste zunächst den Raum für folgende Angaben: Epoche der Beobachtung (mit zwei Decimalen des Jahres angesetzt), laufende Nummer der Zone, laufende Nummer des Sterns in der Zone, Datum des Beobachtungstages, Klemmenlage, Namen der beiden Beobachter, endlich Bezeichnung der B.D., falls der Stern in der B.D. vorkam. Die für eine Zone gemeinsamen Angaben wurden nicht handschriftlich eingetragen, sondern mit einer kleinen Fallpresse aufgedruckt, die der Mechaniker der Sternwarte ausgeführt hatte und die auch sonst noch häufig Verwendung fand. Die Arbeit damit gieng glatt von statten: die erforderlichen Typen waren rasch eingesetzt, und das eigentliche Aufdrucken war für eine Zone von der durchschnittlichen Ausdehnung in zwei bis drei Minuten erledigt.

Der Raum unter dem Kopf enthielt links ein kleines Feld, um die Zahl der Fadenantritte und der Einstellungen einzuschreiben. Letztere Zahl wurde jedoch nur eingetragen, wenn mehr als eine Einstellung erfolgt war. Der übrige Raum unter dem Kopf enthielt zunächst vier Zeilen, die folgende Angaben aufzunehmen hatten: 1) Grösse und Ort der B.D., 2) Ort für 1855.0, abgeleitet aus der Zone, 3) Reduction von 1875 auf 1855, 4) Grösse und genauen Ort für 1875.0 aus der Zone. Selbstverständlich hatte das Ausfüllen der vier Zeilen in der Reihenfolge von der vierten zur ersten vorsichzugehen. Beim Ansetzen der ersten Zeile wurde zugleich in der Kopfleiste die Bezeichnung der B.D. eingetragen. Bis dahin blieben die Zettel zonenweise beisammen, so dass die Vergleichung mit der B.D. mindestens zweimal unabhängig von einander erfolgte.

Unter dem Zonenort war der Platz für das Eintragen der weiterhin zu besprechenden systematischen Correctionen ausgespart. Dann folgten zwei freie Zeilen für Bemerkungen und in der unteren Hälfte des Blattes der Vordruck für die Berechnung von Praecession und Variatio saecularis nach den Gould'schen Tafeln.

Bei der ersten Durchsicht der nach Sternen geordneten Zettel aus den älteren Zonen wurden als zulässige Grenzen für die Abweichungen zwischen den Positionen eines Sterns die Beträge o'30 und 3.5 angesetzt. Das Ergebniss dieser Durchsicht war zunächst sehr deprimirend: die Zahl der Zettel, deren Reduction nachgesehen werden musste, war ausserordentlich gross. Die überwiegende Mehrheit der revisionsbedürftigen Fälle rührte von Fehlern her, die trotz ausreichender Controlsignale bei der Auszählung der Secunden auf dem Registrirstreisen begangen worden waren. Die Richtigstellung dieser Secundenshehler hat weitaus die meiste Zeit gekostet: das Zurückgehen auf die Registrirstreisen mit ihren kaum noch erkennbaren Signalpunkten ist der mühsamste und unangenehmste Theil der Arbeit gewesen. Die späteren Zonen haben nicht entsernt solche Mühe gemacht.

Nach Ausmerzung der gröberen Fehler wurde eine zweite Durchsicht vorgenommen. Bei dieser galten als nicht zu überschreitende Abweichungsgrenzen die Beträge 0.24 und 2.4 für den Fall von nur zwei Beobachtungen. Bei drei oder mehr Beobachtungen wurden die Grenzen auf 0.29 und 2.9 erweitert. Diese Festsetzungen haben selbstverständlich auch für die späteren Zonen Geltung gehabt. Alles, was hiernach nicht zweiselsfrei erledigt war, wurde den Revisionslisten für Meridiankreis oder Refractor überwiesen.

Mehrfach zeigte sich schon bei der blossen Durchsicht der älteren Zonen, dass stärkere Abweichungen regelmässiger Art zwischen zwei, die gleichen Sterne enthaltenden, Zonen vorhanden waren. Beim Nachsuchen ergab sich dann, dass die Fixpunkte der einen Zone wegen der geringen Anzahl der Anhaltsterne unsicher waren. Das hat dazu geführt, noch nachträglich eine Anzahl von Zonen ganz zu unterdrücken oder aber, wenn die Abweichungen geringer waren, mit halbem Gewicht anzusetzen. Aus dem gleichen Grunde ist bei einigen Zonen nur die eine Coordinate beibehalten worden. Bei den Beobachtungen nach 1882 ist nur eine einzige Zone nicht mit dem vollen Gewicht angesetzt worden: sie hatte wegen plötzlich eintretender Bewölkung vorzeitig abgebrochen werden müssen.

Bei der Vergleichung mit der B.D. wurde es als ausreichend angesehen, wenn innerhalb 2° und 2'.5 Uebereinstimmung bestand. Stärkere Abweichungen sind in der Regel notirt und an geeigneter Stelle in den Catalog aufgenommen worden. Ebenso sind auch die Fälle angemerkt worden, in denen Hr. Prof. Deichmüller die Gefälligkeit hatte, zur Aufklärung von Zweifeln die Bonner Originale nachzusehen. —

Bereits 1870 war Engelmann auf eine systematische Differenz zwischen den beiden Klemmenlagen aufmerksam geworden. Man glaubte jedoch damals die Erscheinung auf Fehler in den benutzten provisorischen Oertern der Anhaltsterne zurückführen zu dürfen, weil gewöhnlich für beide Lagen verschiedene Anhaltsterne zur Verwendung kamen. Die Differenz ist jedoch auch nach Anwendung des definitiven F.-C. bestehen geblieben.

Um zu bestimmten Zahlenwerthen zu gelangen, wurden, soweit es angieng, innerhalb jeder halben AR.-Stunde für die ersten 50 in beiden Lagen beobachteten Sterne die Differenzen W.-O. gebildet und daraus das Mittel nebst seinem mittlern Fehler berechnet. Bei Engelmann und Peter konnte die Zahl 50 durchweg innegehalten werden, bei Schumann dagegen nicht immer, und an einzelnen Stellen fehlte das Material gänzlich. Die Hayn'schen Beobachtungen mussten, weil nur fünf Zonen mit Kl. O. vorliegen, bei dieser Untersuchung ausscheiden. Wenn für eine Klemmenlage mehrere Beobachtungen vorlagen, so wurden diese gemittelt und das Mittel wie eine einzelne Beobachtung behandelt. Nachstehend sind für beide Coordinaten die Halbstundenmittel der Differenzen nebst ihrem m. F. zusammengestellt. Bei Schumann ist ausserdem in der letzten Spalte die Anzahl der benutzten Sterne angesetzt, die bei den beiden anderen Beobachtern, wie bemerkt, immer gleich 50 ist.



	$a_{n}-a_{o}$							$\delta_w - \delta_o$								
AR.	Engeli	mann	Pet	ter	Sch	umann		Enge	lmann	Pe	ter	Sc	humanı	1	A	R.
oh om	-0.066 =	±0.012	-0:030 :	±0:009	-0.017 :	±0:009	50	0:33	±0.19	-1.00	±0.15	-o."8o :	±0,11	50	o ^h	0 20
30	-0.082	0.012	-0.038	110.0	-0.005	0.006	50	-0.07	0.16	-0.64	0.13	-1.54	11.0	50		30
0 1	-0.127	0.014	-0.041	110.0	+0.003	0.010	50	+0.17	0.17	-0.47	0.15	-0.10	0.18	50	I	o
30	-0.118	0.012	-0.025	010.0	-0.023	110.0	29	+0.60	0.15	-0.47	0.15	+0.12	0.21	29		30
2 0	-0.012	0.016	0.039	110.0	0.080	0.014	34	+0.43	0.15	-0.55	0.15	+0.13	0.17	34	2	0
30	-0.059	0.012	-0.053	0.010	-0.010	0.019	17	-0.32	0.14	-0.44	0.15	-0.41	0.33	17		30
3 0	-0.039	0.013	-0.013	0.012	+0.007	0.013	9	+0.12	0.17	-0.27	0.16	-0.20	0.44	9	3	0
30	-0.100	0.012	100.0—	0.013			0	+0.49	•	-0.47	0.15			0		30
4 0	-0.054	0.012	-0.001	0.012	+0.037	0.029	4	+0.01	0.11	-0.40	0.17	-0.75	0.47	4	4	0
30	-0.027	0.015	-0.030	0.011	+0.001	0.016	20	+0.85	•	-0.65	0.18	-0.43	0.18	20		30
5 0	0.078	0.012	-0.036	0.019	-0.027	0.022	17	-0.04	•	-0.21	0.14	— 0.33	0.26	19	5	0
30	0.084	1 10.0	-0.057	0.013	-0.027	0.013	25	-0.01	0.14	-0.42	0.11	-0.42	0.19	28	,	30
6 o	-0.099	0.013	-0.011	0.010	-0.005	0.008	32	-0.48		-0.63	0.16	+0.06	0.14	32	6	0
30	-0.090	0.013	-0.016	0.014	-0.050	0.013	27	-0.25		-0.86	0.15	-0.48	0.20	27	_	30
7 0	0.050	0.015	-0.003	010.0	100.0+	0.014	28	+0.31	0.15	-1.16	0.14	-0.78	0.12	29	7	0
30	-0.030	0.013	+0.004	0.010	-0.072	0.014	20	+1.07	0.14	-o.86	0.12	-0.90	0.20	21		30
8 0	-0.071	0.013	-0.012	0.014	-0.017	0.012	17	-0.20	•	-0.67	0.16	-0.55	0.37	17	8	0
30	-0.061	0.017	-0.021	0.010	-0.047	0.012	12	+0.12	·	-0.56	0.14	+0.35	0.21	12	_	30
9 0	-0.066	0.010	-0.049	0.014	0.007	0.022	15	-0.34	_	-0.48	0.13	-0.06	0.24	15	9	0
30	0.092 0.063	0.014	-0.063 -0.031	110.0	-0.061 0.009	0.022	16	+0.11 +0.63	0.14	-0.53	0.17	-0.96 +0.02	0.20 0.21	16 22	10	30 0
10 0	-0.103	0.012	-0.005	0.010	+0.021	0.012		+0.40	Ÿ	-0.54 -1.09	0.12	-0.50	0.25		10	30
30 11 0	-0.022	0.013	-0.045	0.011	40.021	0.013	15	+0.53		-0.90	0.16	-0.50	0.23	15	11	0
30	-0.064	0.013	-0.015	0.014			o	+0.89		-0.30	0.13			ŏ	••	30
12 0	-0.033	0.012	-0.042	0.009	-0.092	0.024	18	+0.79	_	0.60	0.12	-0.44	0.22	18	12	0
30	0.095	0.012	-0.073	0.010	-0.119	0.017	20	+0.36		-0.65	0.12	-0.66	0.24	20		30
13 0	-0.101	0.012	-0.044	0.009	-0.003	0.013	7	+0.42		-0.78	0.13	0.00	0.24	7	13	0
30	-0.165	0.008	-0.024	0,011	-0.078	0.008	27	+0.38	_	-0.91	0.11	-0.73	0.14	27	- 5	30
14 0	-0.109	0.014	-0.032	0.008	-0.049	0.019	14	+0.12		0.85	0.10	-1.11	0.21	14	14	Õ
30	-0.109	0.013	-0.022	0.010	+0.026	0.016	27	+0.24	0.16	-1.12	0.11	-1.18	0.15	27	•	30
15 0	-0.106	0.009	-0.055	0.010	-0.022	0.026	8	0.15	0.14	0.93	0.13	-1.81	0.36	Š.	15	ŏ
30	-0.117	0.010	-0.054	0.010	-0.052	0.015	14	+0.30	0.16	-0.45	0.11	-1.28	0.29	14	-	30
16 o	-0.088	0.010	110.0-	0.013	+0.075	0.015	4	+0.04	0.11	-0.87	0.16	-0.46	0.20	17	16	0
30	0.089	010.0	+0.009	0.013	-0.040	0.008	29	-0.22	0.12	-0.97	0.15	-0.90	0.14	29		30
17 0	-0.072	0.012	0.046	0.012	-0.039	0.008	50	-0.10	0.12	-0.95	0.14	-0.50	0.12	50	17	0
30	 0.088	0.013	-0.044	110.0	-0.010	0.010	50	+0.13	0.13	-1.03	0.10	-0.25	0.10	50		30
18 0	-0.091	110.0	0.060	0.010	0.016	0.008	50	-0.02	0.19	-0.65	0.13	-0.54	0.12	50	18	0
30	0.081	0.012	o. o 36	110.0	+0.001	110.0	50	+0.67	0.13	-0.75	0.12	-0.36	0.12	50		30
19 0	-0.100	1 10.0	-0.015	0.009	+0.027	0.008	4 I	o. o 3		-0.71	0.13	-0.37	0.14	4 I	19	0
30	0.082	0.013	-0.018	0.012	+0.029	0.008	50	+0.27	0.13	0.39	0.15	 0.30	0.12	50		30
20 0	-0.086	0.011	-0.035	0.010	-0.020	0.019	5	+0.01	0.15	-0.84	0.11	-0.14	0.43	5	20	0
30	-0.110	0.013	-0.022	0.011			0	+0.25		-0.94	0.11			0		30
21 0	-0.115	0.010	-0.028	0.011			0	0,06		-0.83	0.12			0	21	0
30	-0.084	0.012	-0.020	0.010			0	-0.34		-0.81	0.12	- 0-		0		30
22 0	-0.077	0.011	-0.020	0.012	-0.075	0.040	4	-0.31	0.14	-0.90	0.16	-0.85	0.20	.4	22	0
30	-0.079	0.012	-0.059	0.013	0.051	0.014	10	-0.16	•	-0.53	0.12	-0.34	0.50	10		30
23 0	-0.103	0.010	-0.029	0.012	-0.046	0.001	23	-0.30 -0.30		-1.01	0.12	-1.04	0.17	23	23	0
30	-0.114	110.0	-0.022	0.008	-0.027	0.009	50	-0.28	0.12	-1.13	0.15	10.1	0.13	50		30

Der Unterschied zwischen den Kreislagen tritt bei allen drei Beobachtern deutlich hervor. Zugleich ist aber auch ersichtlich, dass erhebliche und — nach den zugehörigen m. F. zu schliessen — auch reelle Schwankungen um einen mittlern Werth vorhanden sind. Zum Theil mögen diese Schwankungen daher rühren, dass einzelne Zonen mit constanten Abendfehlern behaftet sind. Um zu untersuchen, ob eine Abhängigkeit des Unterschiedes W.—O. von der Rectascension vorhanden sei, ist der Verlauf der Correctionen für die verschiedenen Beobachter graphisch dargestellt worden. Stellenweise scheinen die durch graphische Ausgleichung von den Sprüngen befreiten Curvenzüge allerdings einen periodischen Verlauf anzudeuten, in der Hauptsache lässt jedoch die graphische Darstellung auf ein constantes Verhalten durch alle 24 AR.-Stunden hindurch schliessen. Deshalb sind die folgenden Gesammtmittel als definitive Werthe angesetzt worden:

Beobachter	$a_{\eta\eta} - a_{\rho}$	δ_{vv} — δ_o	Resultante
Engelmann	-0.082 ±0.004	+0.14 ±0.06	1:24
Peter	-0.030 ±0.003	-0.71 ±0.04	0.84
Schumann	-0.023 ± 0.006	-0.57 ± 0.07	0.64

Vor Beginn der Revisionsbeobachtungen wurden von Schumann die Oppositionen der Planeten Iris, Victoria und Sappho nebst den damals benutzten heliometrischen Vergleichsternen beobachtet. Die Declinationsklemme war während dieser Beobachtungen noch nicht abgeändert worden; der Beobachtungsmodus war der nämliche wie bei den Zonen, nur wurden zwei um 180° von einander abstehende Mikroskope abgelesen. Wenn das vorhandene Material auch nur ein geringes ist, so hat es doch Interesse, aus ihm ebenfalls Werthe für den Unterschied W.—O. herzuleiten. Man erhält



oder im Mittel

```
-0.021 +0.12
```

Zunächst fällt auf, dass die rein differentiell angelegten Zonen von Peter und Schumann so ausgesprochene Werthe für a_w-a_o und $\delta_w-\delta_o$ besitzen. Diess könnte dazu führen, die Ursache nur in der Beleuchtung zu suchen. Dagegen spricht aber der Unterschied, den $\delta_w-\delta_o$ bei Schumann für die Zonen und die kleinen Planeten zeigt, nämlich -0.57 gegen +0.12. Dieser Unterschied deutet vielmehr auf eine bei den Zonen vorhandene, für Haupt- und Zonensterne verschiedene Excentricität, die bei den kleinen Planeten wegen der Benutzung von zwei Mikroskopen herausfiel. Gegen diese Erklärung spricht indessen wieder das Vorzeichen. Es laufen nämlich die Zahlen auf dem Kreise mit dem Uhrzeiger und es wurden zur Ablesung benutzt

```
von Engelmann bei Kl. W. Mikr. Süd oben, bei Kl. O. Mikr. Süd unten von Peter bei Kl. W. Mikr. Süd oben, bei Kl. O. Mikr. Nord oben von Schumann bei Kl. W. Mikr. Süd oben, bei Kl. O. Mikr. Nord oben.
```

Wenn nun die Hauptsterne zunächst einmal als frei von der Klemmarmreibung und der dadurch verursachten Excentricitätsänderung angenommen werden, so würde für die Zonensterne bei

```
Engelmann \delta_w zu gross, \delta_o nahe richtig oder zu gross
Peter » » » » » » klein
Schumann » » » » » klein
```

ausfallen. Dazu passt zwar der kleine Werth Engelmann $(\delta_w - \delta_o) = +0.14$, aber nicht der grosse Betrag bei Peter (-0.71 statt +0.71) und Schumann (-0.57 statt +0.57), zumal da bei Schumann die Klemmenreibung gegen früher erheblich vermindert war. Wenn auch die Beträge klein sind (ein Mikron = 0.2 in der Neigung der Instrumentaxe und = 0.4 in der Kreisablesung), so erscheinen sie doch als sicher verbürgt.

Nimmt man dagegen an, dass gerade die Hauptsterne von der Klemmenreibung afficirt wurden, weil bei ihnen das Instrument stärkere Bewegungen erfuhr, so kommt man zwar für $\delta_w - \delta_o$ bei Peter und Schumann auf die wirklichen Vorzeichen, dann stimmen aber wieder die Vorzeichen nicht bei $a_w - a_o$.

Die weitere Untersuchung der systematischen Unterschiede ist durchgeführt worden, ohne dass für die einzelnen Beobachter eine bestimmte Festsetzung über die für sie anzuwendenden Werthe von $a_w - a_o$ und $\delta_w - \delta_o$ gemacht worden ist. Die Untersuchung erstreckte sich daher nicht auf die Ermittelung der Grössen P-E, S-E, S-P, H-P (wo die Bedeutung der Buchstaben direct verständlich ist), sondern auf sämmtliche in den Zonen vorhandene Combinationen der verschiedenen Beobachter in den verschiedenen Kreislagen. Es sind diess — sowohl für Rectascension wie für Declination — die folgenden:

Zur Ableitung der vorstehenden sechzehn Grössen ist das ganze Material herangezogen worden, jedoch unter Ausschluss derjenigen Sterne, bei denen eine merkliche Eigenbewegung bereits bekannt oder nach den vorliegenden Bestimmungen wahrscheinlich war. Die nachstehende Uebersicht enthält die Mittel der Coordinatenunterschiede; die Zahl der jedesmal benutzten Sterne ist in Klammern hinzugefügt.

```
+0:050 (657)
                         -o."68 (637)
                                                                                -0.10 (234)
                                                                -0.053 (237)
         -0.047 (634)
                          -0.70 (653)
                                                                -0.056 (212)
                                                                                -0.91 (211)
\vec{P_o} - E_o
          -0.012 (630)
                          -0.02 (672)
                                                                -0.046 (163)
                                                                                -0.12 (162)
          +0.079 (673)
                                                                                +0.74 (185)
                          -0.06 (674)
                                                                -0.043 (187)
                         -0.89 (1282)
         +0.034 (1243)
                                                                -0.078 (587)
                                                                                +0.77 (588)
         -0.135 (1248)
                          -0.62 (1352)
                                                                -0.119 (598)
                                                                                -1.04 (598)
                                                                -0.081 (169)
         -0.099 (910)
                          -0.15 (877)
                                                                                +0.09 (171)
         +0.052 (790)
                         -0.33 (813)
                                                               -0.042 (167)
                                                                                +1.83 (169)
```

Waren bei einem Stern mehrere Bestimmungen desselben Beobachters vorhanden, so wurden sie gemittelt und das Mittel wie eine Einzelbeobachtung behandelt. Auf die Verschiedenheit der Gewichte ist in solchen Fällen nicht weiter Rücksicht genommen. — Zu den obigen Zahlen sind nun noch die früher gefundenen Differenzen hinzuzufügen, nämlich die Werthe

$$E_w - E_o$$
 -0.082 +0.14
 $P_w - P_o$ -0.030 -0.71
 $S_w - S_o$ -0.023 -0.57

Zieht man zunächst nur die Rectascensionen in Betracht, so erhält man aus der Gesammtheit der vorstehenden Werthe 19 Beobachtungsgleichungen, aus denen die 8 Grössen

$$E_{w}$$
 E_{o} P_{w} P_{o} S_{w} S_{o} H_{w} H_{o}

abzuleiten sind. Da die Gleichungen nur die Differenzen der Unbekannten enthalten, so sind letztere auch nur bis auf eine willkürliche additive Constante bestimmbar, und man darf eine willkürliche Bedingungsgleichung hinzufügen, z. B. die Bedingung, dass die Summe der Unbekannten null sein solle. Würde man danach die Normalgleichungen ansetzen, so erhielte man ein nach den Unbekannten unsymmetrisches System, weil von den sechs möglichen Combinationen zwischen den vier Beobachtern E., P., S., H. nur vier auftreten, indem sich die Verbindungen von H. mit E. und S. aus dem vorhandenen Material nicht bilden liessen. Wir wollen deshalb die vier den Beobachter H. enthaltenden Beobachtungsgleichungen vorläufig bei Seite lassen, so dass dann 15 Gleichungen mit 6 Unbekannten übrig bleiben, denen wir noch die Bedingung hinzufügen, dass die Summe der 6 Unbekannten null sein solle.

Bedeutet $\Delta a(E_w)$ die Verbesserung, die an die von E. bei Klemme W. beobachteten Rectascensionen anzubringen ist, und bezeichnet man in entsprechender Weise die Verbesserungen für die anderen Fälle, so ist für die Rectascensionen

$$E_{nv} + \Delta \alpha(E_{nv}) = P_{nv} + \Delta \alpha(P_{nv})$$
, u. s. w.

denn die linken, wie die rechten Seiten dieser Gleichungen bedeuten jedesmal fehlerfrei beobachtete Rectascensionen. Damit erhält man nun die Beobachtungsgleichungen in der nachstehenden Gestalt, wobei in der Spalte rechts die nach der Ausgleichung übrig bleibenden Widersprüche »Beob.—Rechn.« mit angesetzt sind.

```
B.--R.
\Delta a(E_w) - \Delta a(P_w) = +0.050
                                                  -0.010
                                                                                       \Delta a(P_w) - \Delta a(S_w) = -0.053 -0.003
                                                                                       \Delta \alpha(P_o) - \Delta \alpha(S_w) = -0.056
\Delta \alpha(P_o) - \Delta \alpha(S_o) = -0.046
\Delta a(E_o) - \Delta a(P_w) = -0.047

\Delta a(E_o) - \Delta a(P_o) = -0.012
                                                   +0.004
                                                                                                                                           +0.016
                                                     +0.017
\Delta a(E_w) - \Delta a(P_o) = +0.079
                                                                                       \Delta a(P_w) - \Delta a(S_o) = -0.043
                                                   -0.003
\Delta a(E_{vv}) - \Delta a(S_{vv}) = +0.034
                                                    +0.024
                                                                                       \Delta a(E_o) - \Delta a(E_{vv}) = -0.082
                                                                                       \Delta a(P_o) - \Delta a(P_{vv}) = -0.030 -0.008

\Delta a(S_o) - \Delta a(S_{vv}) = -0.023 -0.003
\Delta a(E_o) - \Delta a(S_w) = -0.135

\Delta a(E_o) - \Delta a(S_o) = -0.099
                                                    -0.034
                                                    -0.018
\Delta a(E_w) - \Delta a(S_o) = +0.052
```

Gleicht man nach der Methode der kleinsten Quadrate ohne Rücksicht auf Gewichtsunterschiede aus, so wird

$$\Delta \alpha(E_w) = +0.049$$
 $\Delta \alpha(P_w) = -0.011$ $\Delta \alpha(S_w) = +0.039$ $\Delta \alpha(E_o) = -0.062$ $\Delta \alpha(P_o) = -0.033$ $\Delta \alpha(S_o) = +0.019$

Die Grössen B.—R. verlaufen in der Hauptsache befriedigend, nur in $\Delta a(S_w)$ und $\Delta a(S_o)$ scheinen noch merkliche Fehlerreste enthalten zu sein. Ferner erscheint bei der grossen Zahl von Beobachtungen, auf denen $E_w - E_o$ beruht, der bei $\Delta a(E_o) - \Delta a(E_w)$ übrig bleibende Widerspruch +0.029 etwas gross.

Für die Ermittelung von $\Delta \alpha(H_w)$ und $\Delta \alpha(H_o)$ folgt aus den vier Gleichungen

```
 \begin{array}{c} \Delta a(P_{w}) - \Delta a(H_{w}) = -0.078 \\ \Delta a(P_{o}) - \Delta a(H_{w}) = -0.119 \\ \Delta a(P_{o}) - \Delta a(H_{o}) = -0.081 \\ \Delta a(P_{w}) - \Delta a(H_{o}) = -0.042 \\ \Delta a(H_{w}) - \Delta a(H_{o}) = -0.042 \\ +0.066 \\ +0.086 \\ \end{array}
```

Die Mittelwerthe sind als Endresultat anzusehen.

In gleicher Weise finden sich aus den oben angesetzten Zahlen für die Declinationen die Correctionen

$$\Delta\delta(E_w) = -0.35$$
 $\Delta\delta(P_w) = +0.45$ $\Delta\delta(S_w) = +0.51$ $\Delta\delta(E_o) = -0.22$ $\Delta\delta(P_o) = -0.12$

die nachstehende Widersprüche B.-R. übrig lassen:

Mit den für $\Delta\delta(P_w)$ und $\Delta\delta(P_o)$ gefundenen Resultaten ergibt sich dann

$$\begin{array}{ccc}
\Delta \delta(H_w) & \Delta \delta(H_o) \\
-0.32 \\
+0.76 \\
\end{array} + 0.22 & -0.37 \\
-1.38 \\
-0.87$$

Die beiden Einzelwerthe, auf denen $\Delta\delta(H_w)$ und $\Delta\delta(H_o)$ beruhen, weichen unter einander stark ab. Es erklärt sich diess daraus, dass, abgesehen von wenigen unbeabsichtigten Ausnahmen, von Hayn nur solche Sterne bestimmt sind, bei denen zwei Bestimmungen von Peter vorliegen, die um mehr als 0.25 oder 2.5 von einander abwichen, und dass diese Revisionsbeobachtungen meist durch stärkere Abweichungen in Declination veranlasst sind. In solchen Fällen entspricht also der zur Ableitung von $\Delta\delta(H)$ zu Grunde liegende Mittelwerth $\Delta\delta(P_w) - \Delta\delta(P_o) = +0.71$ nicht vollständig den thatsächlichen Verhältnissen, weil eine der beiden Peterschen Bestimmungen durch einen grössern Beobachtungsfehler entstellt ist. Die erhaltenen Zahlenwerthe sind indessen die einzigen, welche sich nach Lage der Dinge ableiten lassen. Wenn sie auch nur als summarische Correctionen aufzufassen sind, so ist doch anzunehmen, dass durch ihre Anwendung eine Verbesserung der

Digitized by Google

Positionen, oder richtiger eine grössere Annäherung an das durch die Gleichung $\Delta(E_w) + \Delta(E_o) + \Delta(P_w) + \Delta(P_o) + \Delta(S_w) + \Delta(S_o) = 0$ definirte System hervorgebracht wird.

Bei der Benutzung der gefundenen Zahlen kam in Betracht, dass die vorhandenen Einzelbeobachtungen zwei Hauptmassen enthalten, nämlich die Beobachtungen von Engelmann und von Peter, die sich, wenn man von schmalen übergreifenden Streifen absieht, am Himmel räumlich nach dem Parallel $+10^{\circ}$ (1855.0) sondern. Die Beobachtungen von Schumann und Hayn treten an Zahl zurück und sondern sich in der Hauptsache ebenfalls nach jenem Parallel. Unter diesen Umständen erschien es als das Natürliche, an jenen Hauptmassen möglichst wenig zu corrigiren, d. h. nördlich von der genannten Trennungslinie alles auf E. zu reduciren, südlich dagegen auf P. Da ferner nicht zu ermitteln ist, ob die Differenzen W.—O. mehr der einen oder der anderen Klemmenlage zur Last zu legen sind, so blieb nur übrig diese Widersprüche gleichmässig auf beide Lagen zu vertheilen, also alle Einzelbeobachtungen, je nach der Lage des Sterns, auf eines der beiden Systeme $\frac{1}{2}(E_w + E_o)$ und $\frac{1}{2}(P_w + P_o)$ zu reduciren. Demgemäss waren die oben gefundenen Correctionen durch Hinzufügung passender Constanten derartig abzuändern, dass bei den Sternen in der Nordhälfte $\Delta(E_w) + \Delta(E_o)$, in der Südhälfte $\Delta(P_w) + \Delta(P_o)$ verschwindet. Danach sind in den Catalogzetteln an die daselbst eingetragenen Einzelpositionen nachstehende Correctionen angebracht worden:

Beobachtung	Nördliche Häl	fte (Leipzig I)	Südliche Hälfte (Leipzig I					
E_{rv}	+0:055	0 :06	+0:071	-o.43				
E_o	-0.055	+0.06	-0.040	-0.30				
P_{nv}	-0.005	+0.73	+0.011	+0.36				
P_o	-0.027	0.00	-0.011	0.36				
S_w	+0.045	+0.79	+0.061	+0.43				
S _o	+0.025	+0.16	+0.041	-0.20				
H_{w}	+0.082	+0.50	+0.098	+0.14				
H_o	+0.045	- 0.59	+0 .061	-0.95				

Bei der Anwendung wurden diese Zahlen um eine Decimale gekürzt.

Die verbesserten Zettel wurden mit den vorhandenen Refractoranschlüssen verbunden, für die das gleiche Zettelschema Anwendung fand. Ausserdem wurden zwei andersfarbige Blätter hinzugefügt: das eine enthielt alle am Refractor erlangten Notizen, die über den blossen Anschluss hinausgiengen, im besondern also die Bemerkungen über Begleiter und die an der betreffenden Stelle des Himmels sichtbaren Sterne, auf dem andern Blatt wurden alle für den Druck bestimmten Angaben zusammengestellt. Was zu einem Stern gehörte, wurde dann zusammengeheftet, und endlich auf den entstandenen dünnen Päckchen die laufende Catalognummer aufgedruckt. —

Es ist nun noch übrig, die Sicherheit der Catalogörter zu besprechen. Ein ungefähres Urtheil erlangt man bereits aus den mittleren Fehlern, die den oben mitgetheilten Halbstundenmitteln der Unterschiede W.-O. beigefügt worden sind. Eine vollständigere Einsicht erhält man jedoch, wenn man auf die W.-O. der einzelnen Sterne zurückgeht und diese Zahlenreihen im Sinne Fechner's als Collectiv-Gegenstände* behandelt, d. h. die Vertheilung der W.-O. nach ihrer Grösse untersucht. Zu dem Ende wurden zunächst die Halbstunden-Reihen paarweise für die vollen Stunden zusammengezogen, und die Argumentdurchschnitte nebst den zugehörigen Streuungen berechnet. Da sich hierbei, wie nach dem Frühern zu erwarten war, kein von der Rectascension abhängiger Gang zeigte, so wurden weiter die verschiedenen Stundenreihen in je eine Reihe zusammengezogen, deren Verlauf aus den nachstehenden beiden Tabellen ersichtlich ist. Unter den Ueberschriften $a_w - a_o$ und $\delta_w - \delta_o$ sind die Beträge angegeben, die bei diesen Differenzen in Betracht kamen, daneben stehen, für die drei Beobachter E., P. und S. getrennt, die Zahlen, die angeben, wie oft die betreffende Differenz vorgekommen ist.

						Ver	theilu	ing der $a_w - a_o$.							
$a_w - a_o$	E.	P.	S.	$a_w - a_o$	E.	P.	S.	$a_{vv}-a_o$	E.	Ρ.	s.	$a_w - a_o$	E.	P.	S.
-o:45		1	_	-o <u>*</u> 20	53	9	5	-o:04	83	134	67	+0:12	10	25	8
0.37	ſ	_	_	0.19	56	11	2	0.03	86	125	63	0.13	7	12	2
0.36	_			0.18	70	11	5	0.02	94	112	78	0.14	13	10	8
	_	• .	_	0.17	84	36	4	10.0—	60	138	62	0.15	4	6	2
0.32	_	2	_	0.16	101	21	6	0.00	67	129	53	0.16	6	5	3
0.31	_	1	_	0.15	86	35	11	+0.01	47	114	57	0.17	2	2	2
0.30	_	2	I	0.14	97	47	15	0.02	52	87	52	0.18	10	_	_
0.29	I	4	_	0.13	100	54	I 2	0.03	53	107	49	0.19	3	5	I
0.28	4	3	I	0.12	93	58	19	0.04	42	92	45	0.20	2	7	_
0.27	4	2	-	11.0	115	51	24	0.05	31	76	34	0.21	2	5	_
0.26	3	6	I	0.10	103	68	26	0.06	21	62	31	0.22	1	ī	1
0.25	5	3	1	0.09	103	75	38	0.07	16	43	18	0.23		ī	_
0.24	33	7	2	0,08	112	100	41	0.08	18	39	2 I	0.24	1	4	_
0.23	37	9	4	0.07	101	100	38	0.09	18	33	20	0.32		*1	_
0.22	36	8	_	o. o 6	94	109	49	0.10	16	22	13	-		:	
-0.2I	53	10	4	-0.05	79	134	47	+0.11	11	24	13	+0.36	_	I	_

^{*} Näheres hierüber findet man in dem Aufsatz »Bruns, Zur Collectiv-Masslehre«, erschienen in »Wundt, Philosophische Studien, Band XIV, 1898«.



						Ver	theil	ung der δ_{m} –	-δ _o						
$\delta_w - \delta_o$	E.	P.	S.	δ_w - δ_o	E.	P.	S.	δ_{n} , $-\delta_{n}$, E.	P.	S.	$\delta_{ro} - \delta_o$	E.	P.	s.
-6.7	_	I	_	-2.7	_	8	4	-o."6	75	79	38	+1.5	39	8	7
5.4	_	I		2.6	_	19	4	0.5	82	84	39	1.6	42	7	4
	_			2.5	3	20	9	0.4	84	106	40	1.7	39	7	I
5.1	_	•	_	2.4	4	21	6	0.3	72	98	44	1.8	26	4	2
4.9	_	I	_	2.3	12	22	12	0.2	75	76 83	44	1.9	29	3	-
4.5	-	I	-	2.2	7	29	11	1.0—	99	83	32	2.0	29	2	I
4.3	_	1		2.1	11	23	11	0.0	79	78	42	2.1	24	3	I
		T		2.0	17	47	27	1.0+	78	67	41	2.2	14	I	2
4.I	_	÷	_	1.9	16	42	19	0.2	90	61	29	2.3	16	I	_
4.0	_	•	Ţ	1.8	9	40	16	0.3	91	47	34	2.4	8	3	I
3.9 3. 8	_	•	-	1.7	20	61	19	0.4	97	54	22	2.5	2	I	_
3.0	_	•	-	1.6	18	63	31	0.5	82	47	29	2.6	3	1	
3.7 3.6	_	3		1.5	40	86	26	0.6	74	44	15 26	2.7	3	I	1
3.0	_	2		1.4	44	89	27	0.7	64	29	26	2.8	2	2	_
3.5		-	•	1.3	35	82	35	0.8	60	24	19	2.9	_	_	1
3.4	_	7	•	1.2	40	95	29	0.9	72	30	20	3.0	_	1	I
3·3 3·2	_	2	•	1.1	44	76	38	1.0	70	21	11	3.1	_	-	1
3.2		9	_	1.0	49	124	46	1.1	66	10	5	3.5		2	_
3.1	_	5	•	0.9	57	99	44	1.2	49	14	12				
3.0	-	3	4	0.8	63	101	34	1.3	54	9	6	3.6	_		_
2.9 —2.8	_	0	1	-0.7	65	83	41	+1.4	54	11	8	+4.0	I	_	_
-2.8	2	4		•	•	_			•						

Zeichnet man nach den vorstehenden Zahlen die Vertheilungscurven auf, so besitzen diese im allgemeinen den normalen, durch das bekannte Gauss'sche Exponentialgesetz vorgeschriebenen Verlauf. Kleine Abweichungen von der Symmetrie sind allerdings angedeutet, treten jedoch nicht so stark auf, dass man sie nicht als Reste von unausgeglichenen Zufälligkeiten ansehen könnte. Ausgesprochen ist dagegen die übernormale Häufigkeit der stärker vom Durchschnitt abweichenden Werthe, wie das allgemein stattfindet, wenn Beobachtungsmassen von verschiedenem Genauigkeitsgrade gemischt werden. Im vorliegenden Fall war die Ursache für solche Genauigkeitsschwankungen durch mancherlei Umstände gegeben, so z. B. durch die Zahl der benutzten Anhaltsterne, durch die Sternfülle, durch die wechselnde Durchsichtigkeit der Luft und durch das verschiedenartige Ablaufen thermischer Einwirkungen. Das spricht sich zum Theil auch in den mittleren Fehlern der auf einem Stern beruhenden W.—O. aus. Man findet nämlich für diese m. F. die Werthe

Engelmann: 0.089 1.07 Peter: 0.079 1.00 Schumann: 0.069 1.01

Die grösseren Werthe bei Engelmann, die in den Curven noch viel auffallender zum Ausdruck kommen, dürften wesentlich von der Spärlichkeit der Anhaltsterne herrühren, andererseits steht der kleine Werth bei den Rectascensionen von Schumann damit im Einklang, dass bei den Revisionszonen der Beobachter im allgemeinen mehr Fäden als sonst registriren konnte.

Aus den vorstehenden Zahlen folgen als mittlere Fehler einer einmal beobachteten Coordinate die Beträge Engelmann: 0.063 0.76 Peter: 0.056 0.71 Schumann: 0.049 0.71

Denkt man sich den Fehler der einzelnen Beobachtung aus einem constanten Fehler der betreffenden Zone und aus einem hinzutretenden zufälligen Bestandtheil zusammengesetzt, so bringen die angegebenen m. F. die durchschnittliche Wirkung der zufälligen Fehler und der Schwankungen der Zonenfehler zum Ausdruck.

Bei den Hayn'schen Beobachtungen war das Material für eine ähnliche Untersuchung nicht ausreichend; man wird jedoch die Genauigkeit dieser Reihe sicher nicht überschätzen, wenn man für sie die unter Engelmann gegebenen Werthe ansetzt.

Einrichtung des Catalogs.

Die Einrichtung des Catalogs unterscheidet sich nur in einigen untergeordneten Punkten von den übrigen Stücken des A.G.C. In den Catalog selbst aufgenommen sind nur die durch mindestens zwei unabhängige Beobachtungen vollständig gesicherten Positionen, alle übrigen nur auf einer Beobachtung beruhenden Oerter nicht programmmässiger Sterne sind in besondere Anhänge verwiesen worden. Ebendaselbst finden sich auch noch die Oerter von einigen mehrfach beobachteten nicht programmmässigen Sternen, die nicht als völlig gesichert anzusehen sind.

Alle umfangreicheren Bemerkungen zu einzelnen Sternen, ferner alle Refractormessungen von Begleitern oder schwachen Nachbarn der Catalogsterne sind in besonderen Anhängen zusammengestellt, auf die durch ein Sternchen vor der laufenden Nummer verwiesen wird.

Wo die Abweichung der Cataloggrössen von der B.D. den Betrag von o^m4 überschreitet, ist diess in Fussnoten angeführt. Ebenso ist diess der Fall bei stärkeren Abweichungen der Schätzungen unter einander. Da die einzelnen Grössenschätzungen sich aber als verhältnissmässig unsicher erwiesen haben, sind hier nur Abweichungen von o^m8 aufwärts berücksichtigt. Findet sich bei Doppelsternen ohne weitern Zusatz der Vermerk »dpl. med.«, so besagt diess nur, dass der Stern nachgewiesenermassen doppelt ist, und dass man mangels anderer Anhaltspunkte die Position als angenähert für die Mitte geltend anzusehen hat.



In besonderen Anhängen sind alle die Fälle aufgeführt, wo die Abweichungen zwischen dem grössten und dem kleinsten Werth den Betrag von 0.24 und 2.4 überschreiten. Hierbei handelt es sich, wenn nur zwei Beobachtungen vorliegen, stets um nicht programmmässige Sterne. Der Hinweis auf diese Anhänge wird durch ein der Rectascension oder Declination angefügtes Sternchen gegeben. Auch bei bekannter oder doch wenigstens deutlich ausgesprochener Eigenbewegung sind die abweichenden Beobachtungen, sobald die Differenzen die festgesetzten Grenzen überschreiten, in den Anhang aufgenommen worden. Das gleiche geschah in den Fällen, wo in ausführlicheren Noten in den anderen Anhängen auf die Eigenbewegung näher eingegangen ist.

Sind bei einem Stern zwei verschiedene Epochen angegeben, so steht die der Rectascension angehörige links, die der Declination angehörige rechts.

Ist ein Stern in mehr als vier Zonen beobachtet, so findet sich in der betreffenden Spalte nur die Zahl der Zonen angegeben. Der Nachweis der einzelnen Zonen selbst ist für alle derartigen Sterne in den Anhängen I gegeben. Ein der Zonennummer angefügtes α oder δ bedeutet, dass der Stern in dieser Zone nur in Rectascension oder nur in Declination beobachtet ist. Das Zeichen R in der Zonenspalte gibt einen Refractoranschluss an. Eine in Klammern hinter R beigefügte Zahl bezeichnet die Anzahl der selbständigen Anschlüsse, wobei nicht unterschieden wurde, ob der Stern an mehreren Abenden oder aber innerhalb eines Abends an mehrere Vergleichsterne angeschlossen worden ist. Das Nähere hierzu ist aus dem auf die Uebersicht der Zonen folgenden Verzeichniss der Refractoranschlüsse zu ersehen.

Uebersicht der 1868—1872 und 1883—1893 beobachteten Zonen.

Der Inhalt des nachfolgenden Zonennachweises ist aus den Columnenköpfen direct ersichtlich und bedarf nur weniger erläuternder Bemerkungen. Bei Angabe der Ausdehnung der einzelnen Zonen sind die Rectascensionen der äussersten die Zone einschliessenden Zeitsterne angeführt. Bei Engelmann liegen Beobachtungen von Polsternen häufig noch ausserhalb dieser Grenzen. Für die Beobachtungen der südlichen Zone und die Revisionsbeobachtungen sind meist zu Anfang und Ende der einzelnen Zonen einige Anhaltsterne nur in Rectascension beobachtet. Im Zonennachweis ist keine Rücksicht darauf genommen, ob ein Anhaltstern in beiden oder nur in einer Coordinate beobachtet ist. Ebenso ist bei der Anzahl der in den einzelnen Zonen beobachteten Zonensterne nicht vermerkt, ob nur eine Coordinate beobachtet ist oder als brauchbar angesehen werden kann.

Schumann und Hayn haben Ruhe und Schärfe der Bilder fast durchweg in Zahlen gegeben, wo I die grösste, 4 die geringste Ruhe und Schärfe bezeichnet. Die entsprechenden Bemerkungen bei Engelmann bedürfen keiner näheren Erklärung, hingegen ist zu erwähnen, dass bei Peter die Bemerkungen betreffs der »Luft« sich im wesentlichen auf die Ruhe, betreffs der »Bilder« auf die Schärfe der Sternbilder beziehen.

Zone	Kl.	1868	1868 Ep.		Ausdehnung der Zone einschl. F. u. P. St.		Anzahl der Sterne F. P. Zon.		Zonensterne		Temp.	Bemerkungen	
		<u> </u>		Anf.	Ende			VO		bis			
	Zonen von Engelmann (10° bis 15°; Beobachter am Kreis: Bruhns).												
1	W.	Jan. 17	68.05	2 ^h o ^m	3 ^h 7 ^m	3 1	49	2 h	ım.	3 ^h 1'	" ∥ 5 °	Sterne alle gut.	
2	»	» 2I	.06	5 18	7 37	4 I	56	6	I	7 I	. 0	Sterne unruhig.	
3	>	> >	.06	7 32	9 12	4 I	54	8	3	9 0	0	Sterne sehr unruhig.	
4	. »	Feb. 18	.13	5 48	9 38	5 1	73	6	3	9 18	I	Sterne sehr unruhig; Grössen unsicher wegen Nebels; mehr- mals Wolken notirt; am Schluss trübe.	
5	*	» 23	.15	7 55	9 12	3 1	59	8	1	9 o	1		
6	»	» »	.15	9 53	11 14	3 -	54	10	3 1	1 1	0		
7	>	März 13	.20	7 32	9 12	3 1	56	8	2	8 58	4		
8	»	» 14	.20	7 37	9 12	3 1	31	8	I	9 0	5	Sterne unruhig.	
9	»	» »	.20	9 53	11 7	3 -	58	10	1 1	1 0	3	Sterne sehr unruhig.	
10	>	> >	.20	11 59	12 35	2 1	28	12	5 1	2 31	3	Sterne unruhig.	
11	0.	» 15	.20	7 32	9 12	3 1	58	8	3	9 0	2	Sterne unruhig.	
I 2	>	» 16	.21	7 55	9 12	3 1	61	8	I	9 0	2	Sterne sehr unruhig.	
13	»	> >	.21	98	11 7	3 -	57	10	3 1	1 I	1		
14	>	» »	.21	11 59	13 28	2 1	55	12	5 1	2 59	1		
15	»	» 25	.23	7 32	10 58	' 5 I	13	10	II	0 13	1	Sterne höchst unruhig.	
16	»	» »	.23	10 58	13 48	3 1	53	12	6 ı	3 1	-1		
17	>	» °26	.24	7 32	9 12	3 2	60	8	1	9 1	1	Sterne herrlich; zuletzt dunstig.	
18	>	April 2	.26	7 32	9 12	2 1	53	8	7	8 58	5	Sterne sehr schön.	
19	,	» »	.26	9 53	11 7	3 -	59	10	1 1		3	Sterne gut.	
20	»	> >	.26		13 48	3 1	52	12	1 1	3 1	2	Ĭ	
21	*	» 3	.26	7 32	9 12	3 1	48	8 1	1	90	5	Sterne schön.	
22	>	> >	.26		13 48	4 1	52	12	1 1	3 0	2		
23	>>	> 4	.26		10 26	3 1	58		2 I	-	9	Sterne schön.	
24	»	» »	.26	•	12 35	3 1	52	-	0 1	2 0	7	Sterne schön.	
25	»	» 23	.31		13 48	3 1	44	12	5 1		8		
26	*	» »	.31		15 40	3 -	57	14	3 1	•	7		
27	w.	Mai 6	.35		13 28	3 1	57		6 I	-	6	Sterne unruhig.	
28	>	>	.35	_	15 40	3 -	61	14	3 1	-	4	Sterne sehr unruhig.	
29	>	» 8	.36		13 28	1 1	59	1	1 1	_	10	Am Schluss Sterne sehr unruhig.	
30	>	» »	.36	_	15 40	4 -	59	1	2 1	-	8		
31	»	» 9	.36		13 28	2 1	53		1 1	-	12	Sterne sehr schön.	
32	»	* *	.36	_	16 7	5 -	59	1	1 1	-	10		
33	,	» I4	.37		13 28	2 1	43	1		3 O	14		
34	,	» »	.37	- 1	16 21	6 -	58	1	1 1	-	12		
35	z.	» 15	-37		13 28	2 1	53	1		3 - 2 59	14	Sterne schön, nur gegen Ende der Zone schlecht.	
36	, ,	» »			15 40		53 57	i			14	oserne souon, nui gegen zince dei zone semecht.	
-	Ι.	» 16	·37		16 19	-	62	1	3 I I I	-	12	Sterne unruhig.	
37 38	[» 18	.38		14 40	3 -		, •		42	13	oterne uniumg.	



()					1	·							
Zone	K.I	1868	Ep.		ehnung Zone		ahl tern		Zor	nens	sterne	Temp.	Bemerkungen
Zone	121.	1869		einschl. Anf.	F. u. P. St. Ende	1	P. 2		vo	n	bis	R.	Denerkungen
	w.	Mai 18	60.0	1	16h19m		-	60	, _h	, m	16 ^h 2 ^r	110	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
39 40	»	> 19	.38	-	14 40	3	I -	62 60	-		14 2	14	Sterne sehr schön; stellenweise aber wahrscheinlich Cirri.
41	,	> ×	.38		16 19	3	1	59	-		16 2	111	Sterne unruhig von Mitte ab.
42	o.	▶ 28	.41		15 40	3	2	58			15 2	15	Sterne schwach und unruhig.
43	*	> 29	.41		15 22	2	_	59	ll .		15 3	14	Sterne unruhig.
44	>	» »	.41	15 40	17 29	3	I	58	16	1	17 2	13	-
45	»	Juni 13	-45	15 50	17 37	3	2	59	16	I	16 59	10	Sterne sehr unruhig.
46	>	» 16	.46	15 30	17 37	3	ſ	59	16	3	17 1	14	Luft gut.
47	>	» 18	-47		17 29	3	1	59	l _		17 1	11	Sterne unruhig.
48	*	> >	-47	17 37	19 19	3	-	62	1	_	19 2	9	Sterne sehr unruhig.
49	w.	» 20 » 21	-47	17 29	19 19	4	-	62			19 1	11	Sterne unruhig, am Schluss sehr unruhig.
50 51	»	» 2I	•47		17 29 19 19	3	I ~	59 64	-		17 2 19 2	15	Sterne sehr verwaschen.
52 52	»	» 26	-47 -49	17 37 15 50	17 37	3	2	60	١ .	-	16 59	14	Im Anfang Cirri.
53	»	Dec. 12	.95	0 6	2 21	3	2	61	1	2	2 1	-1	Sterne sehr unruhig; von Nr. 24 an helle Fäden.
54	3 0	> >	.95	2 55	4 28	3	_	53	i	I	4 2	-1	Am Schluss Sterne sehr unruhig.
55	>	» 14	.95)	-			56		2	1 1	2	_
56	*	» »	-95	}23 20	3 24	4	I	66	2	0	3 I	ı	
57	»	» »	-95	4 55	6 17	2	I	69	5	0	6 o	1	Am Schluss Sterne unruhig.
58	*	» 17	.96	5 40	7 32	4	-	69	6	1	7 I	1	Sterne unruhig bis höchst unruhig; gegen Schluss leichte Wolken.
50	,	» 23	.98	2 56	5 18	2	I	42		2	4 48	,	Sterne sehr unruhig, am Schluss Wolken.
59 60	*	1	69.00	3 56 23 53	2 1 1	3		42 41		ı	2 0	3 2	Sterne sehr unruhig, dunstig.
61	>	Jan. 4	.01	23 33	5 18	4	1	59		1	4 1	2	Sterne sehr unruhig, Wolken im Anfange.
62	o.	» 6	.02	0 42	2 21	4	ī	54		0	1 59	3	J
63	>	» 8	.02	0 56	2 2 1	3	_	48	1	I	2 2	1	Sterne unruhig.
64	»	> II	.03	o 6	2 2 1	3	I	63	1	0	2 I	0	Sterne unruhig.
65	>	» »	.03	2 21	4 15	3	-	65	3	I	4 1	0	Sterne sehr unruhig.
66	*	> >	.03	5 48	6 56	2	I	20	•	2	7 43	-1	Sterne sehr unruhig.
67	*	> 12	.03	0 56	2 21	2	I	56	t	I -	2 I	-1	Sterne sehr unruhig.
68 69	*	» »	.03	2 55 5 58	4 15	3 2		55 58	1	1 0	4 2	1-1	Sterne sehr unruhig. Sterne sehr unruhig.
70	>	» I4	.03	5 58 4 28	7 32 6 17	2	1	63		1	7 I 6 o	-3 -2	Sterne schön, Luft sehr durchsichtig.
71	»	> ×	.04	6 56	8 9	2	_	62		1	8 I	-2	Am Schluss Cirri.
72	>	» 15	.04	1 4	3 4	4	I	66	11		3 I	-1	Sterne sehr schön, in der Dämmerung begonnen.
73	»	» »	.04	3 56	6 56	3	_	63	1	1	5 33	1	Sterne unruhig im Anfang, später gut.
74	»	» »	.04	6 56	8 9	2	-	68	7	I	8 o	-2	Sterne gut.
75	>	» 18	.05	8 9	8 40	4	-	54	7	3	8 o	-7	Sterne sehr schlecht.
76	>	» 19	.05	1 35	3 4	3	1.	55	ŀ	2	3 1	-4	Sterne anfangs schön, von Mitte ab unruhig.
77	>	» »	.05	3 4	6 17	4	-	44	1	6	5 50	-5	Häufig Cirri.
78	»	» 25	.07	2 11	4 28	4	I	65]	4 I	-5 5	Sterne schlecht und sehr unruhig. Einzelne Wolken.
79 80	»	» 31 Febr. 2	.09	3 53 2 42	7 12 4 15	4	I -	65	6 I 3	4 0	6 59	5 5	Sterne schön.
18	»	» 5	.10	3 4	7 12	3	_	69	-	1	7 1	5	
82	»	» »	.10	7 11	10 9	4	_	55		3	9 57	3	Sterne schlecht.
83	>>	» 6	.10	3 56	5 58	2	I	55	1	2	5 1	6	Sterne sehr schön.
84	»	» »	.10	5 58	7 12	3	-	63	1 -	2	7 1	5	
85	>	> >	.10	8 25	10 9	3	-	54	9	I	9 57	3	
86	*	» 7	.10	3 53	7 55	3	-	52	4	2	4 59	7	Am Schluss Cirri.
87	×	» »	.10	7 55	10 9	3	-	56	1		10 I	6	la
88	»	» I3	.12	3 53	7 32	4	-	74		3	6 i	2	Sterne sehr schlecht, zerfliessen oft ganz.
89	*	» 15	.13	3 53	5 48	4	I _	61	'	0	5 1	3	Sterne schlecht. Sterne anfangs gut, verschlechtern sich aber bald, von
90	»	» 16	.13	8 37	10 9	4	-	60	9	0	10 0	1	Mitte ab sehr schlecht.
91	*	März 1 1	.19	9 53	11 7	3	_	57	10	I	11 0	0	Sterne ziemlich unruhig.
92	»	» »	.19		12 13	3	-	24	113	3	12 I	-2	Sterne sehr unruhig.
93	w.	» 2I	.22	6 56	8 9	2	I		7	3	8 o	3	I

		1860			ehnung	Anz	ahl der					
Zone	Kl.	1869	Ep.		Zone F. u. P. St.	S	erne	Zon	enste	rne	Temp.	Bemerkungen
lacksquare	ļ	.010		Anf.	Ende	F.	P. Zon.	von	1	bis	R.	
94	w.	März 2 I	69.22	8 ^h 37 ⁿ	lop 1m	3	- 55	9 b (om 10	y lw	20	Nach der Mitte Wolken, am Schluss Sterne verwaschen.
95	>	» 28	.24	8 37	10 26	4	1 59	9 2	2 10	0	3	
96	*	» »	.24	10 42	12 29	4	I 53	10 44		. 1	2	
97	»	» 29	.24	7 55		4	I 55	8 59	9	57	5	Sterne sehr schön.
98	>	* *	.24		12 50	4	1 55	ll .	1 12		3	
99	- 1	April 12	.28		11 59	5	- 60	10 1		0	11	Sterne sehr schön.
100	»	» » » 13	.28		14 10	2	- 61	13 1		.2	10	Sterne unruhig und verwaschen, in der Mitte Wolken. Dunstige Luft, Sterne unruhig.
102	>	» 13	.28	9 34		3	I 57	13 4		. 0	6	Sterne unruhig.
103	o.	» I4	.29		11 42	3	- 61	10 2		. 0	12	oterne uniumg.
104	>	» »	.29	12 13		3	1 63	l .	1 14		9	
105	>	> 22	.31	10 26		3	I 53	11 4			7	
106	>	» »	.31	12 56	14 35	3	1 58	13 4	4 14	. 0	7	
107	»	> 27	.32	10 1	12 13	4	- 42	11 21	1 12	1	11	Sterne schön.
108	×	» »	.32	12 56	14 10	2	1 58	13 0	0 14	2	9	
109	*	» 28	-33	10 I	- 1	3	- 54	11 2			14	Sterne sehr schön.
110	»	» »	-33	12 56		4	1 64		1 14		12	C4
111	*	» 29	-33	10 1	-	3	1 55		1 12	_	6	Sterne sehr unruhig und verwaschen.
112	» »	» » Mai 11	·33 .36	13 48		3	- 59 I 54	i ·	1 15 4 15		10	Sterne sehr unruhig. Sterne schlecht.
114	"	> 12	.36	13 48	-	3	-		4 I5 3 I4		12	Sterne schiecht.
115	*	» 14	.37	14 10	1 - 1	4	- 4 1 66	14 42	_		6	Sterne schlecht.
116	2	» 27	.40	14 59	i	5	- 42	15			11	Im Anfang Cirri, Sterne schlecht.
117	` >	Juni 30	.50	19 12	i i	4	1 60	1 1	7 19		11	Sterne sehr schön.
118	w.	Juli 4	.51	18 18		5	2 65	1	1 18		13	
119	>	» 5	.51	16 8	18 18	3	2 50	17 11	18	0	14	·
120	×	> >	.51	18 40	20 27	10	- 63	19 2	2 20	I	13	Sterne schön.
121	»	» II	-53	16 51	18 6	2	2 60	17 5	5 18	2	12	Sterne sehr unruhig.
122	»	*	∙53	18 40	• •	7	- 65		3 20		10	Sterne unruhig und schlecht.
123	*	» I2	.53	17 29	i	2	2 56	17 8			12	
124	"	» »	-53	18 40	- 1	8	- 61	-	2 20	2	11	Sterne sehr schlecht.
125	» »	» 13 » 19	·53	16 51	10 59	5	3 65 1 65	:	1 18 2 19		15 14	Sterne schön, Luft durchsichtig.
127	»	» 20	•55	19 40		5	2 61	ll .	. 19 I 21		11	Sterne verwaschen.
128	,	» 22	.56	16 51	- 1	7	1 59	li		0	12	Sterne sehr unruhig.
129	*	» 23	.56	17 29	- 1	4	3 62	ا ا	3 19		14	
130	»	> >	.56	19 40		4	1 64	20			12	Im Anfang wohl einige Cirri.
131	>	» 28		Ī	-		•					Nachträglich unterdrückt.
132	»	» 30	.58	17 54	19 19	3	- 59	18 4	4 19	2	18	Im letzten Drittel Wolken.
133	*	> >	.58	19 40	21 7	3	1 59	20 1			15	
134	»	Aug. 3	-59	-	19 19	2	- 60	18 10			11	Sterne unruhig und verwaschen.
135	*	» »	.59	19 40		4	I 53	20 1			10	
136	- 1	Nov. 23	.90	22 35	0 13	4	1 60	23			" O	Stone unsubia
137	*	» »	.90	0 56	2 37	4	2 54 1 60		5 2		0	Sterne unruhig.
138	» »	» 24 » »	.90	21 55 23 46	23 14	5	1 60 1 57	0 8			1 0	
140	»	» 29	.91	3 53	4 44	4	1 26	4		33	_t	Sterne sehr unruhig, am Schluss Wolken.
141	»	Dec. 7	.93	22 40	0 13	5	ı 66	23 1		59	—2	Sterne schlecht.
142	>	» »	.93	4 28	6 34	4	2 93	4 36			-3	Sterne ausserordentlich schlecht.
143	>	» 8	•94	22 40	0 13	4	2 66	23 2		4	-4	Sterne schlecht.
144	w.	Febr. 3	70.09	2 55	4 15	4	1 61	3 3	3 4	0	-2	Sterne schlecht.
145	»	> >	.09	6 56	8 25	4	1 67	7 1	1 8	1	-4	Sterne schlecht.
146	»	» 4	.10	2 55	4 28	5	1 62	3 2			-5	Sterne unruhig.
147	>	* *	.10	4 12	8 25	6	1 55	7	_		–8	Sterne sehr unruhig.
148	*	> 5	.10	6 44	8 40	5	2 52	7 3	38	0	-10	Sterne schlecht, Beleuchtung wegen Kälte sehr matt und schwankend.
149	>	» 6	.10	3 53	5 18	4	1 57	4 4	2 5	0	-10	
~~ ~	- 1	, ,	,		ا ۵۰ ر	. 7	- 31		- 3	, ,		•

(3												
Zone	Kl.	1870	Ep.	der . einschl.	hnung Zone F. u. P.St.	S	ahl der erne		nsterr		Temp.	Bemerkungen
				Anf.	Ende	F.	P. Zon.	von	bi		R.	
150	W.	Febr. 6	70.10	6 ^h 56 ⁿ	8 ^h 25 ^m	4	- 63	7 ^h 3	8 _p	om	-13°	Sterne schlecht.
151	»	» 7	.10	3 53	5 18	4	1 60	4 3	5	1	-9	Sterne schön.
152	»	» »	.10	6 56	8 25	4	- 64	7 2	7 :	58	-12	Sterne schlecht.
153	*	» 10	.11.	3 53	5 18	4	- 54	4 I	5	1	-8	Sterne schön.
154	20	» 15	.13	3 53	5 58	6	- 62	4 0	•	1	– 8	
155	*	» 25	.15	4 47	6 17	4	1 65	5 2		1	. 0	Sterne sehr schön, Luft sehr durchsichtig.
156	»	> >	.15	7 56	9 12	3	- 64	8 1	•	I	— 1	0
157	*	März I	.16	4 47	6 30	4	1 66	5 1		I	3	Sterne schön.
158	»	» 3 » 6	.17	7 56	9 34	4	1 67	8 1		1	. I	Luft sehr durchsichtig, gegen Schluss Sterne unruhig. Klare Luft, gegen Schluss Sterne unruhig.
159	*		.18	5 48	7 20	4	1 62	6 3		- 1	0	Sterne sehr unruhig und verwaschen.
160	*	» »	81.	8 51	10 26	4	- 55 2 60	9 3		0	-I	Sterne unruhig und verwaschen.
162	*	> 7	i I	6 30	10 26	8		9 1	_	1	-3 -2	Sterne unruhig.
163	» O.	» 13 » 15	.20	5 48 5 48	10 58 8 25	ł	1 61 1 62	7 4	_	,	-1	Sterne sehr schön, Luft sehr durchsichtig.
164) .	» 15 » 19	.21	5 48	8 25	5		7 3	8		0	Sterne sehr schön, Luit sehr durchstehug.
165	×	» »	.21	10 26	11 44	3		7 1		,	-1	Steine seur schon.
166		April 18	.30	10 26	12 28	7	- 19 1 57	11 7		I	7	
167	w.	» 19	.30	10 26	_	7	1 57 2 57	11 1		1	8	
168	*	» 20	.30	10 26	_	7	I 54	11 1		I	8	
169	. *	Mai 17	.38	14 35		6	2 58	15 2	_	2	9	
170	>	» 18	.38	14 35	16 24	6	3 57	15 3	_	3	11	Sterne gegen Schluss unruhig.
171	*	» 19	.38	14 40		6	- 41	15 2		- 1	14	Stark dunstig, später dicke Cirri; abgebrochen wegen Wolken.
172	>	> 21	.39	15 29		6	- 61	15 43			14	Sehr dunstig, fast alle Beobachtungen unsicher wegen Schwäche, Schluss wegen Wolken.
173	o.	» 26	.40	14 40	16 24	6	- 60	15 1	16	2	5	Sterne sehr unruhig.
174	*	» »	.40	16 46	18 18	4	2 60	17 2	_	0	4	_
175	>	» 27	.40	14 50	16 24	5	- 61	15 2	16	2	6	
176	»	» »	.40	16 46	18 18	4	2 62	17 4	. ı8	1	6	
177	*	> 28	.41	15 44	17 37	5	I 62	16 1	17	2	5	
178	>	» 29	.41	14 40	16 24	5	- 58	15 3	16	3	9	
179	*	» >	.41	16 46	18 18	3	2 71	17 1	18	6	7	
180	>	» 30	.41	15 40	17 37	5	1 65	16 I	16	59	9	
181	>	Juni 4	-43	14 50	16 52	7	1 57	15 9		2	10	
182	>	» 6	-43	14 59	16 52	5	2 7	15 1	15	8	11	
183	W.	» 14	·45	15 40	17 9	3	1 61	16 3	17	I	13	
184	>	> »	-45	17 29	19 19	4	- 70	18 1	-	6	12	Sterne unruhig und etwas verwaschen.
185	»	» 15	.46	15 40	17 9	3	2 62	16 2	17	2	15	
186	>	» »	.46	17 29	- 1	4	- 68	18 2			14	
187	*	» 16	.46	15 38		4		16 1			16	Sterne sehr schön.
188	*	» »	.46	17 29	19 19	4		18 1	•	1	14	Gr. 11
189	*	» 2I	.47	16 30		2					11	Sterne unruhig.
190	*	> >	.47	17 29		6	- 64		•	I	10	Sterne unruhig.
191	*	> 22 > >	.48	16 24 18 50	i i	5	•	16 4 19 I		1	14 11	Sterne etwas verwaschen.
192	>	» 30	.48	16 46		4	•	-	_	3 2	9	Sterne unruhig.
194	»	» »	.50	18 50		3	1 53 - 70	17 3 19 1		2	8	Sterne unruhig und verwaschen.
195	o.	Juli 7	.50	16 52		5 3	I 59	17 5	_	1	12	Sterne unruhig.
196	٠. ه	» »	.52			6	- 6 ₄			'	10	
197	2	» 8	.52	16 46	- 1	3		17 2	_	2	14	Sterne sehr schön.
198	»	» »	.52	18 50		5	1 65	19 3		1	12	Sterne schön.
199	*	» 10	.52	17 29		5	- 63	18 3		,	15	Stern sehr schön.
200	*	» »	.52	19 40	21 9	3	1 63	20 I			14	Sterne sehr schön.
201	»	» I4	-54	16 46	- 1	3	- 57	17 2	_ `	- 1	14	Dunstig, Sterne unruhig.
202	20	» »	•54	18 54	,	4	- 65	19 1		- 1	12	
203	>	» 15	.54	16 52		2	2 60	17 2	_	ì	15	
204	*	> ×	.54	18 50		5	I 72	19 1		2	13	
205	,	» 16		19 19		5		20 I	20	8	14	

T				Ausdehnung				ı -	
Zone	KI.	1870	Ep.	der Zone	Anzahl der Sterne	Zoner	asterne	Temp.	Bemerkungen
Done		1070	Dp.	einschl. F. u. P. St. Anf. Ende	F. P. Zon.	von	bis	R.	2020.nungen
	Н								
206	0.	Juli 23	70.56	17 ^h 54 ^m 19 ^h 44 ^m	5 1 78	18 _p 1 _m		!	Sterne unruhig.
207	»	» »	.56	20 37 22 15	3 - 62		22 I	10	Sterne verwaschen und unruhig.
208	>	» 24	.56	17 29 19 19	5 - 68	18 2	19 1	13	Sterne schön, gegen Schluss aber unruhig.
209	*	» »	.56	i	3 1 66	20 I	21 0	11	Sterne sehr unruhig.
210	*	» 25	.57	17 29 19 19	6 - 70	18 2	19 1	13	Sterne unruhig, gegen Schluss sehr unruhig und verwaschen.
211	•	» »	.57	19 40 21 16	4 1 65	20 I	21 0	11	
212	>	» 26	.57	17 29 19 19	5 - 72	18 1	19 1	15	Storme unsubic and resumesher
213	>	» »	.57	19 40 21 16	4 1 62	20 0	21 0	13	Sterne unruhig und verwaschen.
214	*	» 27 » »	·57	17 54 19 19	3 - 72 4 I 69	18 2 20 I	19 0 21 0	17	Sterne gut.
215	»	Sept. 19	·57	19 40 21 16 18 50 20 31	4 I 69 4 I 72	19 2	20 1	13	Sterne unruhig und verwaschen.
217	" "	> >	.72	20 34 22 15	4 - 64	21 2	20 I	6	Sterne sehr unruhig und verwaschen.
218	*	» 20	.72	21 38 23 10	3 - 66	22 1	23 1	8	Sterne gegen Schluss sehr verwaschen.
219	•	» »	.72		5 1 44	0 5	1 2	8	Sterne sehr unruhig und verwaschen.
220	,	» 22	.73	19 40 21 9	3 1 63	20 I	21 0	8	Sehr klar.
221	*	» »	.73	21 55 23 23	4 - 69	22 I	23 2	7	
222	>	» 23	.73	18 40 20 27	6 1 71	19 1	20 3	7	Sterne schön.
223	»	» 24	.73	18 50 20 5	3 2 73	19 1	20 2	8	Sehr durchsichtig.
224	э	» »	.73	20 11 22 35	4 - 59	21 6	22 0	7	Sterne unruhig.
225	»	» 25	.73	18 40 20 31	7 2 65	19 0	19 59	10	Sterne sehr schön, im Anfang Dämmerung.
226	»	» 26	.74	18 50 20 11	4 2 70	19 2	20 0	11	Im Anfang Dämmerung, Sterne schön.
227	»	» »	-74	20 27 22 15	4 - 60	21 I	22 0	10	Luft durchsichtig, Sterne schön.
228	»	» 27	-74	18 18 20 11	5 2 57	18 57	20 I	11	Im Anfang Dämmerung, Sterne schön, Luft sehr durch- sichtig.
229	»	» »	.74	20 27 22 15	4 - 77	20 55	22 2	9	Sterne etwas verwaschen.
230	»	» 28	.74	18 40 21 38	6 2 70	18 54	21 0	7	Im Anfang Dämmerung, Sterne unruhig und verwaschen.
231	>	» »	.74	21 38 23 23	5 - 54	22 2	23 1	5	Sterne sehr verwaschen und unruhig.
232	>	» 30							(Nachträglich unterdrückt.)
233	>	Oct. 1	.75	19 19 23 23	6 1 64	20 3	21 I	8	Sterne sehr schön.
234	*	» »	.75	,	56	22 2	22 59	6	Relais klebt oft, gegen Schluss Sterne unruhig.
235	>	> >	-75	.0 7 1 25	2 1 34	0 29	1 1	6 8	Gegen Schluss Sterne schlecht.
236	*	> 2	.75	19 19 21 16	6 I 64 5 - 62	20 2	21 13 22 59	7	
237 238	×	» » » 3	·75	21 16 23 23 19 19 21 16		20 3	21 I	8	Sterne sehr schön.
	*	» 3	.76	22 58 0 23	5 1 56 3 1 65	23 1	0 1	5	Sterne unruhig und verwaschen.
239	,	» 5	.76	1	28	20 6	21 13	6	Sterne schr schön.
241	×	» »	.76	19 40 22 58	7 r 58	21 15	22 5	6	
242	w.	» 6	.76	19 19 22 4	5 - 50		21 46	5	Am Schluss trübe.
243	»	» 15	.79	20 41 1 25	5 - 17	1 1	1 19	. 1	Sterne ganz nebelig und verwaschen, wegen dicken Nebels abgebrochen.
244	»	» 16	.79	19 19 21 16	4 1 70	20 3	21 O	4	Sterne unruhig.
245	»	» »	.79	21 16 0 7	7 1 60	22 2	23 I	3	
246	>	» 18	.80	19 19 21 16	5 1 67	20 I	21 0	6	
247	>	» »	.80	21 38 23 23	4 - 68	22 I	23 1	3	Sterne unruhig.
248	»	» »	.80	07256	4 1 60	1 1	2 0	2	Sterne unruhig und verwaschen.
249	>	» 25							(Nachträglich unterdrückt.)
250	×	» 27	.82	20 27 22 4	4 - 51	21 9	21 53	5	Gegen Mitte Sterne sehr unruhig.
251	>	» »	.82	22 35 0 7	2 1 56	23 4	O I	4	
252	»	» >	.82	1 25 3 24	4 - 59	2 1	2 59	3	Sterne verwaschen, am Schluss Wolken.
253	»	Nov. 7	.85	19 40 22 15	6 1 65	21 2	22 I	0	Sterne sehr unruhig, dunstig.
254	>>	» I4	.87	20 27 22 15	5 1 67	21 2	22 0	2	Sterne etwas verwaschen.
255	*	» »	.87	22 58 2 0	4 - 69	23 I	0 4	2	Storme Tormuschen
256	*	» 16	.88	21 55 0 7	4 - 78	23 I	23 59	2	Sterne verwaschen. Sterne schön, Luft sehr durchsichtig.
257	*	» 17	.88	20 27 22 15	5 - 73	21 I	22 0	2 I	Sterne verwaschen.
258	*	» »	.88	22 35 2 11	6 1 69 8 - 66	23 I I I	0 I 2 I	1	Sterne verwaschen. Sterne sehr verwaschen und unruhig.
259	»	» 18	.88	22 58 2 21	1	į.		11	meine seni verwasenen und umanig.
260	, »	» 19	.55	20 31 22 15	3 - 80	21 I	22 5	5	

					,					n	
,,	, <u>,</u> ,	1870	_		hnung Zone	li .	ahl der	7	neterna	Toma	The second line of the first termination of the second line of the sec
Zone	KI.	1871	Ep.	einschl.	F. u. P. St.	11	terne ,	1	nsterne	Temp.	Bemerkungen
 		1872	L	Anf.	Ende	F.	P. Zon.	von	bis	R.	
261	w.	Nov. 19	70.88	22 ^h 35 ⁿ	1 ^h 25 ^m	5	ı 48	23 ^h 1¹	^m 23 ^h 42 ^m	4°	Luft sehr durchsichtig, späterhin Sterne etwas verwaschen.
262	>	» 24	.90	21 38	23 10	3	- 61	22 4	22 59	6	Sterne sehr schön, gegen Schluss Cirri.
263	»	> >	.90	23 19	1 25	6	1 56	23 42	0 50	5	Wolken, abgebrochen wegen Wolken.
264	»	Jan. 13	71.04	1 25	6 38	9	2 58	5 2	6 0	-10	Sterne sehr verwaschen.
265	>	» I4	.04	1 25	3 18	5	1 55	2 1	3 1	-10	Gelbes Feld, Sterne sehr verwaschen und unruhig.
266	»	» »	.04	4 29	6 38	4	1 64	5 2	6 2	-12	Das Gas brennt sehr schwach, Kreis schwer abzulesen.
267	»	» 15	.04	1 25	3 4	4	I 54	2 3	3 1	-12	Sterne ganz verwaschen.
268	»	» »	.04	3 18	6 38	5	1 64	5 1	6 I	-11	Von 5h43m ab gelbes Feld.
269	»	» 16	.04	1 25	4 29	7	1 65	2 1	3 2	-5	Sterne schön.
270	О.	» 23	.06	1 25	3 24	5	1 64	2 9	3 2	-3	Sterne schön.
271	>	» »	.06	4 29	7 37	5	- 6I	6 4	7 1	-6	Sterne sehr unruhig; von 6h46m ab gelbes Feld.
272	»	» 31	.08	1 25	3 24	6	- 43	2 4	3 4	-7	In heller Dämmerung angefangen.
273	»	> >	.08	4 29	7 33	4	- 108	5 2	6 30	-8	Gelbes Feld, Sterne gut.
274	»	Febr. 1	.09	3 20	6 7	5	- 60	5 2	6 0	-10	Gelbes Feld, Sterne unruhig.
275	»	» »	.09	6 17	7 33	4	ı 35	6 32	7 7	-10	Sterne schön.
276	»	» 22	.14	5 28	7 11	6	- 23	6 5	6 26	0	Sterne sehr schön, durchsichtige Lust, aber bald Wolken.
277	>	» 26	.16	4 12	6 38	6	1 62	5 5	1 д	5	Sterne schön.
278	»	März 1	.16	4 12	6 17	4	r 67	5 1	6 i	— I	Sterne sehr unruhig.
279	»	» »	.16	6 38	8 51	5	- 68	7 1	7 58	-2	Sterne unruhig.
280	»	» 2	.17	4 12	6 17	5	ı 58	5 1	6 i	1	Sterne sehr schön, Luft äusserst durchsichtig.
182	»	» »	.17	6 38	8 40	4	- 73	7 3	8 6	0	Sterne ausgezeichnet.
282	>	» 5	.17	4 29	7 11	7	- 71	6 1	7 1	6	Sterne ausgezeichnet schön!!
283	»	» 7	.18	5 18	7 20	6	- 64	6 i	7 0	7	Sterne sehr schön!!
284	>	» 9	.19	5 18	8 40	9	1 77	6 2	8 10	3	
285	>	» 13	.20	5 48	7 11	3	- 68	6 г	7 4	10	Sterne schön.
286	>	» »	.20	7 20	8 51	5	I 37	1 8	8 31	8	Sterne sehr schön.
287	w.	Juli 4	.51	18 40	20 34	8	1 65	19 0	19 59	11	Sterne unruhig.
288	»	» 8	.52	18 40	19 49	6	1 38	19 2	19 30	13	Sterne verwaschen und unruhig, gegen Schluss wahr- scheinlich Cirri.
289	»	» 10	.52	16 36	20 34	10	1 55	19 2	20 I	13	Gegen Mitte Sterne etwas verwaschen.
290	2	» I4	-53	1,00	27.00	_	39	19 26	20 0	13	Luft sehr durchsichtig, Sterne unruhig.
291	>	>> »	-53	319 0	21 38	6	- 67	20 I	21 I	12	Zuletzt Cirri.
292	»	» 16	-54	17 37	21 16	9	2 70	20 3	21 2	13	Sterne unruhig und verwaschen.
293	»	> 17	-54	17 29	21 38	10	1 65	20 2	21 I	13	Luft sehr durchsichtig, Sterne schön.
294	»	> 27	-57	19 45	21 38	7	- 68	19 57	21 0	10	Sterne verwaschen.
295	»	» 31	.58	20 27	22 11	7	1 47	21 3	21 49	9	Sterne verwaschen und unruhig, zeitweilig Wolken.
296	×	Aug. 2	-59	20 27		6	1 81	20 55	22 2	10	Viel Cirri im Anfange.
297	>	» 7	.60	20 27	21 59	7	I 44	21 1	21 37	10	Sterne unruhig, zeitweilig Wolken.
298	>	» 8	.60	20 27	22 15	6	1 69	21 2	22 0	12	Sterne gut.
299	2		72.08	4 29	7 33	6	1 69	6 2	7 I	0	Sterne schlecht.
300	»	Febr. 1	.09	2 32	6 38	8	2 72	5 0	6 г	0	
301	>	» 2	.09	2 56	7 33	9	2 65	6 2	7 1	0	Sterne gut.
302	>	» 3	.09	2 56	7 33	9	2 74	6 5	7 7	— I	Dunstig.
303	»	» 10	.11	3 24	5 25	5	- 61	4 2	5 1	3	Sterne schön.
304	»	> >	.11	5 58	7 33	6	1 76	6 ı	7 1	1	Sterne gut.
305	»	» 22	.14	4 29	7 33	8	1 65	6 2	7 0	2	
306	*	> 28	.16	4 16	6 17	4	1 72	5 1	6 5	-2	Sterne unruhig und verwaschen.
307	*	* *	.16	6 34	9 34	5	- 67	8 2	9 1	-3	Sterne scheusslich.
308	>	März 3	.17	5 48	7 33	6	1 67	6 1	7 0	3	Sterne unruhig.
309	*	» 4	.17	5 18	7 20	7	- 73	6 1	7 5	5	
310	*	* 5	81.	5 48	7 20	6	I 2I	6 23	6 43	5	
311	0.	» 6	.18	7 1 1	9 53	8	1 61	8 3	90	4	Sterne schön, Luft sehr durchsichtig.
312	*	» 8	.18	7 11	9 34	8	1 66	1 8	9 I	5	Sterne sehr schön.
313	*	» 15	.20	7 20	9 34	6	1 70	8 0	9 1	3	Sterne schön.
314	*	» 26	.24	7 20	11 44	9	1 61	8 2	90	1	Von 8h 55m ab mit dem linken Auge beobachtet.
315	*	Juni 6	-43	14 50	17 42	8	1 55	16 0	17 0	12	Sterne gut, gegen Schluss Wolken.
316	2	» 8	-44	15 38	17 9	7	1 25	16 0	16 47	10	!

Zone	Kl.	1872 1873	Ep.	Ausdehnu der Zon einschl.F.u.l Anf. Ei	e	St	ahl der terne P. Zon.	Zone	nsterne bis	Temp. R.	Bemerkungen
317	0.	Juni 11	72.45	15 ^h 20 ^m 17 ^h	37 ^m	7	2 49	16h 3n	16 ^h 50 ^m	100	Sterne ziemlich unruhig, zuletzt Wolken.
318		» I4	.45	16 46 17		5	1 18	16 50	_	11	Sterne sehr unruhig.
319	1	» 20	-47	15 38 17	٠ ١	7	2 62	16 0	17 0	13	Sterne unruhig und verwaschen.
320	O.	» 24	.56	20 27 22	35	7	ı 75	21 [22 5	15	Sterne unruhig und verwaschen.
321	×	Juli 27	-57	20 27 22		8	1 37	21 2	21 47	16	Sterne ziemlich unruhig.
322	•	Oct. 8	.77	22 4 I	35	7	2 52	23 1	0 I	5	
323	>	» 16	.79	23 11 0	7	4	1 51	23 42	0 44	2	Sterne sehr schlecht, unruhig.
324	w.	Nov. 4	.85	21 16 23	53	3	- 14	22 2	22 12	5	Wegen Wolken abgebrochen.
325	>	» »	.85	23 53 I	25	2	ı 63	0 1	I 4	4	Sterne sehr verwaschen.
326	»	» »	.85	1 35 3	24	4	- 64	2 1	3 2	3	Sterne unruhig und verwaschen, am Schluss Wolken.
327	>	» 23	.90	21 10 23	46	8	1 79	21 55	23 2	7	Sterne gut.
328	»	» 24	.90	21 16 23	23	5	- 64	22 I	22 59	5	
329	 	» »	.90	23 33 0	42	3	- 15	0 2	0 14	4	Abgebrochen wegen Wolken.
330	×	» »	.90	•	25	2	I I2	0 50	1 1	4	ļ
331	»	» 25	.90	21 38 23	46	7	~ 59	22 2	23 I	5	
332	>	> >	.90	1 25 2	21	3	1 37	1 31	2 31	4	Im Anfang Wolken.
333	»	Dec. 3	.92	23 11 1	35	6	J 55	0 2	I 2	5	Sterne etwas verwaschen.
334	»	» »	.92	3 54 5	30	5	- 61	4 2	5 1	5	Sterne schön, sehr durchsichtig.
335	»	» 8	-94		39	6	1 61	0 2	1 1	2	
336	О.	» 9	-94	22 58 23	1	5	- 12	23 34	23 42	4	Wolken.
337	*	» »	-94		35	3	1 29	0 34	II	4	Sterne sehr schön.
338		» 27	.99	_	25	6	1 53		0 30	2	
3 39	*	» 28	.99	-	35	7	- 59	0 3	1 32	I	Sterne schön.
340	8 I	_	73.00		4	10	1 61	23 40	2 33	2	Sterne sehr schön.
341		Jan. 7	.02	_	32	5	I 12	2 I	2 15	3	Trotz Wolken Sterne schön und sicher.
342	×	» 8	.03	1 35 3	18	11	1 29	2 4	2 58	1	Sterne schön, am Schluss sehr schön.

Die folgenden Nummern bis 350 sind dadurch ausgefallen, dass mehrere, nicht reducirte und vorstehend auch nicht aufgeführte Zonen erst zu einer Zeit unterdrückt wurden, wo die Nummern für die südlichen Zonen (von 351 an) bereits festgesetzt waren und ohne grössern Zeitaufwand auch nicht mehr abgeändert werden konnten.

Zonen von Peter (5° bis 10°; Beobachter am Kreis: Z. 351-527 Harzer, Z. 528-743 Schnauder.)

351	W.	April 26	83.32	10h35m12h14m	4	2 65	10h38m 12h 6m	6°	Zu Anfang der Zone zog zuweilen leichtes Gewölk vorüber.
352	>	> >	.32		5	2 26	12 58 13 36	4	Zone wegen Wolken abgebrochen.
353	»	» 27	.32	11 59 13 29	7	2 53	12 1 13 25	6	
354	»	> »	.32	13 49 15 20	6	2 67	13 58 15 18	5	
355	»	» 28	.32	11 59 13 29	7	2 58	12 1 13 26	8	
356	»	» »	.32	13 49 15 20	6	2 71	13 52 15 17	7	
357	»	» 3c	.33	11 59 13 29	7	2 58	12 1 13 26	6	
358	0.	Mai 4	-34	11 59 13 29	7	2 53	12 1 13 26	6	Sterne sehr unruhig.
359	,	> >	-34	13 49 15 20	6	2 64	13 51 15 18	5	Bilder veränderlich, zum Theil wahrscheinlich Wolken; kurz nach Schluss der Zone ganz trübe.
360	»	> 5	-34	11 59 13 29	7	2 60	12 1 13 26	9	
361	»	> x	-34	13 49 15 20	6	2 74	13 52 15 17	8	
362	»	» 6	.35	10 35 12 14	5	2 67	10 45 12 6	10	Die ersten Sterne in ganz heller Dämmerung beobachtet.
363	»	» 7	-35	11 59 13 29	7	2 51	12 1 13 26	8	Sterne im Anfang unruhig und aufgeblasen.
364	>	» x	-35	13 49 15 20	6	2 64	13 51 15 18	6	
365	» ˈ	» 8	-35	12 50 14 40	7	2 75	12 58 14 39	10	Von 13h50m ab öfter durch leichtes Gewölk unterbrochen.
366	W.	» 17	.38	11 43 15 9	9	2 94	11 53 15 6	11	Der Ansang der Zone sällt in die Dämmerung.
367	»	> 21	.39	11 43 15 9	9	2 75	11 55 15 3	6	Die ersten Sterne in heller Dämmerung beobachtet; gegen 13 ^h mehrfach durch Wolken unterbrochen.
368	»	» 22	.39	11 59 13 29	6	2 42	12 22 13 27	9	Im Anfang helle Dämmerung, 12h50m bis 13h Wolken.
369	0.	» 24	.40	12 50 14 40	7	2 70	13 7 14 39	14	Sterne sehr unruhig, selbst hellere Sterne waren oft nur mit Mühe zu beobachten; am Schluss der Zone der ganze Himmel leicht überzogen.
370	»	» 25	.40	13 4 14 22	5	2 36	13 5 14 8	13	Sterne ausserordentlich unruhig.
371	,	» »	.40	14 35 16 17	8	2 56	14 45 16 15	12	Sterne sehr unruhig.
372	»	» 28	.41	13 4 14 35	6	2 46	13 26 14 31	10	Bilder sehr schlecht.

				Ausd	ehnung	Ange	hl der				
Zone	Kl.	1883	Ep.		Zone F. u. P. St.		erne	Zone	nsterne	Temp.	Bemerkungen
				Anf.	Ende	F.	P. Zon.	von	bis	R.	
373	o.	Mai 29	83.41	13 ^h 4 ⁿ	13 ^h 29 ^m	3	1 17	13h 5	ⁿ 14 ^h 4 ^m	140	Sterne nur zeitweilig durch Wolken sichtbar.
374	W.	» 31	.41	16 47	18 50	10	2 54	17 1	18 12	12	Von 18 ^h ab Wolken.
375	»	Juni 1	.42	12 14	15 20	13	3 56	13 50	15 18	15	
376	»	>	.42	15 39	17 9	9	3 47	15 40	16 50	13	
377	»	» 2	.42	12 14	15 20	13	3 66	13 51	15 18	16	
378	*	» 4	-43	12 14	15 20	13	3 61	13 50	15 18	16	
379	*	» »	-43	15 39	17 9	9	3 45	15 40	16 50	15	Sehr unruhige Bilder, einzelne Wolken.
380	0.	» 6	·43		16 17	9	2 49	14 50	16 14	13	Sterne äusserst unruhig.
381	*	> 7	-43		16 17	8	2 50	14 49	16 15	14	
382	*	* *	-43	16 47	17 42	5	I 19	17 2		13	Wegen Wolken abgebrochen.
383	**	» 9	-44		16 17	8	2 60	14 45	16 15	14	
384	W.	» 25	.48	15 39	17 10	8	2 34	15 49	16 59	12	
385 386	» О.	» » » 28	.48	17 38	19 41	9	2 71	17 45	19 19	11	į
387	»	i	.49	15 39	17 10	7	2 48	16 4	• -	15	
388	»	» » » 29	-49	17 38 16 47	19 41 18 50	9	2 76 2 65	17 38	_	13	
389	»	» 29 » 30	.50	15 39	17 10	7	2 65 2 52	17 I 16 3	18 13 16 59	15	'
390	w.	, -	.55	17 38	19 41	9	2 66	17 39		12	Von 18 ^h 43 ^m ab einzelne Wolken.
391	,	» 21	-55		1941	9	2 75		19 19	12	Ton 10 43 ub emzeme Worken
392	o.	» 30	.58		20 12	7	2 46	,,	18 53	10	Einzelne Wolken während der Zone; Schluss der Zone
37-		J-	'3"	-, 3-		'	- 4-	- 7	33		wegen Störung im Registrirapparat verloren.
393	w.	Aug. 1	.58	17 38	19 41	9	2 73	17 38	19 18	12	Namentlich im Anfang Bilder sehr schlecht, Himmelsgrund milchig.
394	»	» 3	-59		19 41	9	2 75	17 41	19 19	11	Einzelne leichte Wölkchen.
395	*	» 6	.60	19 0	20 51	7	2 47	19 44	20 47	12	Die Sterne in der Mitte der Zone durch Hängenbleiben des Registrirstreifens verloren; die Anhaltsterne am Schluss durch Wolken verloren.
396	o.	» I2	.61	20 5	22 36	9	2 94	20 29	22 27	10	Sterne meist verwaschen und unruhig; von 30 Hev. Ca- melop. ab Wolken, zuletzt ganz trübe.
397	×	» I4	.62	17 38	19 41	8	2 72	11		16	Mondschein, Sterne anfangs sehr unruhig.
398	>	» »	.62	20 5	-	6	1 36	20 35	_	15	Wurde plötzlich total trübe.
399	W.	» 20	.64		19 41	9	2 74	11	-	14	Anfangs noch helle Dämmerung, später Mondschein.
400	*	» »	.64	20 5	-	9	2 105	11		12	Mondschein.
401	» O.	> 21	.64		19 41	9	2 75	17 47		16	Anfangs helle Dämmerung; kurz nach Schluss der Zone wurde es trübe. Sterne sehr unruhig, Bilder meist stark verzerrt und ver-
403	, ,	» 24 » 25	.65	20 5	22 36 19 41	9	2 1002 76		•	11	waschen, mitten in der Zone Wolken. Ansangs helle Dämmerung, Sterne unruhig und öfters ver-
7-3			.53				- 10	7/	.,	-3	waschen.
404	w.	» 31	.67		22 36	14		20 37	22 35	13	Anfangs einzelne leichte Wolken. Sterne fast durchgängig auffallend verwaschen und daher schlecht zu beobachten.
405	,	Sept. 3	.67		21 3	8		19 42		11	Sterne verwaschen und unruhig, namentlich im Anfange der Zone.
406	O.	» 10	.69	1 '	21 3	8	-	19 44		9	Mondschein.
407	W.	> 12			22 36	8		20 34	_	12	Sterne sehr unruhig, anfangs einzelne Wolken, Mond- schein. Mondschein.
408) 14 Oct 13	.70	18 2	•	11	4 81	11	20 48	13	
409		Oct. 13	.78	20 34	23 47 21 38	11	4 69	il .		8	Einzelne Wolken, Mond während der Zone im Meridian. Zuletzt Wolken.
411	*	» 15 » 16	·79	1	22 59	12 5	5 75 1 15	11	1.2	8	Beobachtungen fast alle durch Wolken.
412	o.	» 23	.81		22 36	13	_	20 37	•	4	Sterne etwas unruhig.
413	w.	» 26	.82		22 36	9	2 96	1	22 35	7	Im ersten Theil der Zone ganz schwache Feldbeleuchtung, so dass die Fäden nur mit Anstrengung zu erkennen waren.
414	»	» 30	.83	19 20	22 29	9	2 69	20 37	21 50	6	Zone wegen rasch auftretenden dicken Nebels geschlossen.
415	0.	Nov. 3		18 54	22 4	8		20 34	-	3	Sterne sehr unruhig; wurde während der Zone plötzlich trübe.
416	»	» 5	.85		22 36	ll.	2 108	20 33	22 35	4	War erst unmittelbar vor der Zone plötzlich klar geworden; einzelne Wolkenstreisen.
417	l »	∥ » 5	.85	21 55	23 47	8	2 43	22 37	23 44	4	Einzelne Wolkenstreifen.

											(37)
		1883			ehnung	Anz	ahl der				
Zone	K1.	1884	Ep.		Zone F. u. P. St.	S	terne	Zone	nsterne	Temp.	Bemerkungen
	Щ			Anf.	Ende	F.	P. Zon.	von	bis	R.	-
418	w.	Nov.11	83.86	22 ^h 29 ^r	ⁿ 23 ^h 47 ^m	6 ·	2 52	22 ^h 31'	^m 23 ^h 44 ^m	3°	Mondschein; sehr wechselnde Bewölkung, einzelne Sterne durch Wolken; Sterne sehr unruhig, namentlich im An- fang der Zone.
419	0.	» 16	.88	20 34	1 25	16	4 91	23 22	0 59	0	Sterne sehr unruhig und verwaschen.
420	»	» 29	.91	22 0	23 47	7	2 71	22 6	23 45	2	
421	×	» 30	.92	3 41	6 57	12	3 97	4 3	5 47	1	Zeitweilig einzelne Wolkenstreifen.
422	w.	Dec. 7	.93	° 57	3 21	11	1 80	1 36	3 15	-4	Mondschein; Bilder verwaschen und unruhig; öfters Wolken, zum Schluss ganz trübe.
423	*	Jan. 3	84.01	1 39	5 9	12	4 110	2 58	5 6	0	Am Ende der Zone dunstig und dann ganz trübe.
424	О.	» to	.03	1 39	5 9	12	3 101	3 2	4 47	3	Mondschein. Dünne Cirri bedecken einen grossen Theil des Himmels, verlieren sich aber später.
425	W.	» 2I	.06	5 49	8 38	9	2 93	6 19	7 59	2	Anfangs dunstig, war erst spät klar geworden.
426	0.	> 27	.07	6 1	9 54	11	4 120	6 42	8 40	2	Bilder meist unruhig und verwaschen. Während der Zone zeitweilig locale Trübungen.
427	W.	Febr. 3	.09	7 32	10 27	9	2 113	8 3	9 59	0	Sterne meist etwas unruhig.
428	0.	> 7	.10	3 41	6 57	11	3 85	4 24	5 48	1	Sterne sehr unruhig; im Anfang Wolken, zeitweilig auch während der Zone; Mondschein.
429	*	» »	.10	6 1	98	10	3 96	7 23	9 5	0	Mondschein, Sterne meist unruhig, einzelne Wolken, am Schlusse trübe.
430	>	» 9 » 12	.11		13 4		2 78	8 3		3	War erst spät klar geworden. Mondschein; Bilder gut, gegen Schluss aber sehr unruhig wegen Wolken.
431	w.	» 13	.12	7 3 ² 3 3 ⁸	6 57	1 -	2 116	1	9 59	I	Mondschein, Sterne sehr unruhig.
432							3 119		5 47	3	Bilder gut, verschlechtern sich aber nach dem Ende der Zone zu.
433	2	» »	.12	8 10	9 54	6	1 56	8 11	9 7	0	Zuletzt sehr schlechte Bilder.
434		» 16	.13	3 38 6 1	6 57	13	3 112	4 2	5 48	-1	Luft gut.
435	»	> 17	.13	7 32	9 54 10 27	9	3 109 2 113	8 3	9 6 9 58	-2 -3	Sterne sehr unruhig, aufgeblasen und ganz verzerrt; Luft scheint recht undurchsichtig zu sein.
437	>	» 18	.13	3 41	6 57	I 2	3 108	4 2	5 48	0	Bilder leidlich gut.
438	×	» »	.13	6 I	10 27	12	4 125	8 2	9 59	-1	Während der ganzen Zone erscheinen die Sterne wie grosse aufgeblasene und verwaschene Klumpen.
439	»	» 19	.14	3 38	6 57	13	3 115	4 15	5 59	I	Sterne meist unruhig; im Anfang Mikroskopbeleuchtung sehr schlecht.
440	*	» »	-14	6 22	10 27	11	4 125	8 2	10 0	-1	Bilder gut.
44 I	О.	» 20	.14	3 38	6 57	11	3 99	4 15	5 58	4	Bilder leidlich gut.
442		» »	.14	6 22	9 39	8	3 70	8 2	98	I	Bilder sehr schlecht; die Sterne erscheinen wie grosse aufgeblasene Klumpen.
443	W.	März 4	.17	5 9	8 10	12			7 31	3	Mondschein.
444	*	» »	.17		1	1	2 118		-	2	Mondschein.
445	O. W.	» 8	81.	8 4 1	-	11	2 100		11 14	-4	Mondschein; Sterne sehr aufgeblasen und unruhig; nebelig, einzelne Wölkchen, am Schluss ganz trübe.
446	»	» 13 » 14	.20	7 32 4 48	10 27 8 10	9	2 109 2 142	8 3 6 2	9 58 8 o	4	Gute Bilder, wenn auch etwas dunstig. Gute Bilder.
447 448	,	» »	.20	8 52	10 43	9	2 I42 2 III	8 53	10 41	7 5	Gute Bilder.
449	>	» 15	.20	6 i	9 8	10	3 119	7 3	9 5	7	Luft gut.
450	»	» »	.20	10 1	12 50	12	2 80	11 2	12 28	4	Mondschein, Luft gut.
451	»	» 17	.21	6 I	9 8	9	4 133	6 42	8 40	8	Bilder leidlich gut.
452	»	» »	.21	9 54	13 4	11	2 126	10 1	11 58	4	Sterne meist sehr verwaschen.
453	»	81 c	.21	6 г	8 10	7	2 60	6 58	8 8	11	
454	o.	> 22	.23	8 52	10 36	6	2 88	8 53	10 31	2	Bilder sehr schlecht, am Schluss wurde es trübe.
455	w.	» 30	.25	11 59	13 56	7	3 70	12 4	13 27	3	Bilder sehr mittelmässig.
456	»	» 31	.25	7 32	10 27	9	2 146	8 2	10 0	6	Bilder leidlich gut, etwas unruhig.
457	»	» »	.25	12 50	14 35	8	2 58	13 5	14 8	3	Sterne ganz aufgeblasen und recht unruhig.
458	*	April 1	.25	8 20	12 50	14	6 118	9 8	11 14	7	Mondschein; gute Bilder, aber unruhig; wurde später trübe.
459	0.	» 2	.26	7 32	10 59	11	2 124	8 37	10 45	8	Mondschein, gute Bilder.
460	*	» »	.26	12 29	14 35	7	3 49	13 26	14 31	5	Gute Bilder, zuletzt etwas unruhig.
461 462	"	» 3 » 4	.26	8 41	13 4	14	3 131 2 126	9 58	11 58	4	Mondschein, Bilder unruhig.
402	7) » 4	.26	7 21	13 4	17	2 120	9 50	11 58	4	Mondschein, Bilder namentlich am Schluss sehr unruhig.

				Ausdeh		Anz	ahl de	Ī			
Zone	Kl.	1884	Ep.	der Z einschl. F.		1	terne	Zone	nsterne	Temp.	Bemerkungen
					Ende	F.	P. Zon	von	bis	R.	
463	o.	April 7	84.27	8 ^h 41 ^m 1	10 ^h 27 ^m	6	3 42	9 ^h 10 ¹	9 ^h 59 ^m	7°	Mondschein, Bilder verwaschen und sehr unruhig.
464	W.	» 18	.30	10 1	13 4	11	2 87	10 37	12 36	0	Sehr auseinander gezerrte und unruhige Bilder.
465	Ο.	» 2 5	.32	10 []	13 4	12	2 94	10 37	12 36	2	Luft sehr dunstig. Sterne verzerrt und zuletzt sehr schwach;
466		» 28					4 101		6	_	wurde nach der Zone ganz trübe. Sterne sehr unruhig und verzerrt.
467	* *	» 29	·33	11 15 1	15 9	9	4 107	11 12	15 6 15 3	5	Bilder unruhig und zerfahren.
468	w.	» 30	-33	_	16 17	10	3 48	11	16 15	5	Sterne unruhig und verzerrt.
469	*	Mai 1	.33		16 17	8	3 52	11	16 15	3	Bilder leidlich.
470	>	» 5	·35		16 17	8	3 53	1	16 16	5	Bilder mässig gut, zuweilen etwas unruhig.
471	»	» 6	·35	14 7 1	16 12	7	3 33		15 50	4	Mondschein, sehr dunstig, abgebrochen wegen Wolken.
472	O.	» 8	-35	14 7 1	16 17	8	3 48	14 55	16 16	7	Mondschein. Himmel ganz mit Dunst und leichten Wolken überzogen während der ganzen Zone. Sterne meist schwach, sehr unruhig und schwer zu beobachten.
473	*	> 10	.36	14 7 1	16 17	9	3 5	14 55	16 14	9	Mondschein. Dunstig, namentlich im Anfang. Bilder anfangs schlecht, später besser, aber immer sehr un- ruhig.
474	w.	» 21	.39	15 39	17 10	7	2 53	16 4	16 59	6	Bilder ausserordentlich schlecht.
475	*	» 22	.39			7	_		16 59	8	Zum ersten Mal mit elektrischem Lichte beobachtet. Bilder leidlich gut, aber unruhig.
476	,	» 23 » 24	.40	15 39		8	2 5:	16 5		9	Bilder verwaschen und unruhig; am Schluss Mikroskop- beleuchtung mangelhaft. Bilder verwaschen und unruhig.
478	, ,	» 25	.40		-	7	_	15 40		7	Bilder sehr verwaschen und ausserordentlich unruhig.
479	>	» 26	.40	1	•	8		16 6	-	6	Sterne verzerrt und sehr unruhig.
480	0.	> 29	.41	15 39		7	2 5	11 -		6	Bilder sehr unruhig und zuletzt recht verzerrt, a Hercul. kaum zu trennen.
481	>	» 30	.41	15 39	17 10	8	2 6:	15 40	_	6	Sterne sehr unruhig, sehr schlechte Bilder.
482	»	Juni 10	•44	16 47		9	_	11	18 13	8	Mondschein, Sterne im Anfang der Zone sehr unruhig.
483 484	W.	» II	.45	16 47		8	2 6	11 -	18 14	10	Mondschein, spät klar geworden, Sterne sehr unruhig.
485	» »	» 12 » 13	·45 ·45	16 47 16 47		9	2 8	17 3		10	Mondschein, Dunst, gute, aber etwas unruhige Bilder. Luft gut, Beleuchtung sehr variirend.
486	o.	» 18	.47	16 47		8	2 8		_	7	Bilder mässig gut, verwaschen.
487	>	» 19	.47	16 47	_ •	9	2 7			8	Luft gut.
488	»	» 24	.48	17 38	19 41	8	2 7	17 45	19 19	9	Luft gut.
489	w.	» 26	-49	16 47	18 51	8	2 8	17 5	18 14	11	Scharfe, aber sehr unruhige Bilder.
490	*	» 28	-49		-	9	2 7	II .	_	10	Bilder unruhig, Beleuchtung sehr variabel.
491	*	» 30	.50		18 51	8		17 2	•	13	Luft gut, anfangs Wolken im Norden.
492	» O.	Juli 1	.50	16 47	-	8			18 14	15	Mondschein, Bilder gut, Beleuchtung schlecht. Mondschein, Bilder gut, am Schluss einige leichte Wolken.
493 494	∪. ≫	* 3 * 4	.51	16 47 16 47	-	9		17 3		15	Mondschein, Luft schlecht, theilweise Wolken.
495	»	» 4 » 8		16 47		8		11	18 14	13	Mondschein, Bilder leidlich gut.
496	w.	> 9	.52	•		7		19 43		12	Mondschein, sehr schlechte und unruhige Bilder.
497	>	» II	.53			8		17 2		14	Bilder sehr mittelmässig und äusserst unruhig, zuletzt Mondschein, zeitweilig Himmel ganz von Wolken bedeckt.
498	*	» I2	-53			8		17 3		16	Sehr schlechte und unruhige Bilder.
499		» 14	-54			8		17 46	-	14	Bilder leidlich, anfangs einige Wolken.
500	»	» 15	-54			8		. 11	19 18	15	Oefters Dunst und Wolken, am Schluss ganz trübe. Bilder gut, am Anfang und am Ende der Zone aber
501	0.	» 18	ł	16 47				3 17 2 5 17 39	18 45	14	einige Wolken. Sterne erscheinen schlecht definirt. Wurde ganz plötzlich
302		- 22					-			••	so trübe, dass selbst helle Anhaltsterne nicht mehr ge- sehen werden konnten. Die Zone hat Gew. 2 erhalten da Anhaltsterne am Schluss fehlen.
503	>	» 23	1	17 38		8		17 41		14	Sterne sehr verwaschen.
504	»	» 25	.57	19 0 :	20 38	6	1 5	19 42	20 37	11	Sehr verwaschene, schwache und äusserst unruhige Bilder, am Schluss ganz trübe, auch während der Zone sehr dunstig und locale Trübungen.
505	>>	» 26		16 47		7		5 7 3		11	Gute, aber sehr unruhige Bilder.
	»	» 31		17 38		11 Q	2 8	17 43	0	11	Mondschein, Bilder mittelmässig.



		1884	1		ehnung	Anz	abl der	F2			
Zone	K1.	1885	Ep.		Zone F. u. P. St. Ende	F.	terne P. Zon.	Zone	nsterne bis	Temp.	Bemerkungen
507	0.	Aug. 1	84.59		21h 3m	8	2 82		n 20h48m	110	Mondschein, Sterne sehr unruhig.
508	*	» 2	.59	17 38	- 1	8	_ 1	18 15	_	13	Mondschein, gute Bilder, ansangs aber unruhig.
509	>	» 5	.60		21 39	9	3 82		20 48	12	Mondschein, Sterne sehr unruhig, schwach und verwaschen, im Anfang einige Wolken.
510	w.	» 6	.60	19 0	21 39	9	3 80	19 42	20 48	12	Mondschein, Bilder sehr verwaschen und unruhig.
511	»	» 7	.60	17 38	19 41	8	2 79	18 14	19 18	14	Mondschein, Sterne sehr unruhig und zeitweilig auch ganz aufgeblasen.
512	*	» 8	.61	19 0	21 3	8	2 72	19 44	20 48	13	Mondschein, theilweise bewölkt, Bilder unruhig.
513	»	» 9	.61	19 0	21 3	8	2 86	19 43	20 48	14	Mondschein, Sterne zeitweilig etwas unruhig, aber scharf.
514	*	> 11	.61		21 39	9	3 76	19 44		16	Mondschein, Sterne unruhig und manchmal recht schwach, einzelne Wölkchen.
515	•	» I2	.62	19 0	•	8	2 81	19 42		14	Sterne mittelmässig, unruhig.
516	O.	» I3	.62	-	21 39	8	3 73	19 43	_	14	Schlechte, unruhige Bilder, war erst kurz vor Beginn der Zone klar geworden.
517	,	» 16	.63		21 39	9	3 85		20 48	12	Lust sehr durchsichtig, die Sterne aber sehr unruhig und auseinandergezogen.
518	»	» 18	.63		21 39	9	3 85	19 44	٠ ـ ا	13	Bilder sehr unruhig, aber leidlich scharf.
519	*	» 20	.64		21 39	9	3 86	19 43	_	13	Sterne unruhig, im Anfang manchmal ganz zerfahren und nur mit grösster Mühe zu beobachten; stark dunstig.
520		> 21	.64	-	21 39	9	3 81	19 44	- 1	14	Luft und Bilder gut.
521	×	» 22	.64		21 39	9	3 85	19 42		12	Sterne unruhig und oft ganz zerfahren.
522	"	» 23	.65	. •	22 36	9		20 34	-	11	Dunstig, öfters locale Wolken; Augen sehr angegriffen.
523	337	> 25	.65	19 50	I	9		20 35	1	11	Sterne sehr unruhig und aufgeblasen.
524	w.	» 28	.66		22 36	9		20 34		8	Sterne sehr unruhig.
525	*	Sept. 1	.67		22 36	10		20 18	• •	12	Bilder sehr gut und ruhig.
526	0.	» 6	.68		22 36	10		20 26	-	8	Mondschein; immer durch Wolken beobachtet, Sterne zu- weilen sehr schwach, aber gute Bilder.
527 528	*	» 8	.69		22 36		2 117				Mondschein; zeitweilig bewölkt; Bilder am Anfang und Ende der Zone schlecht, in der Mitte gut. Während des grössten Theiles der Zone Himmel mit Ge-
	*	Oct. 10	.78	20 34	0 14	11	2 67	21 52		6	wölk überzogen.
529	W.	» I5	.79	20 34	0 14	14	3 52	21 53		5	Bilder unruhig, in der Mitte der Zone ganz trübe.
530	*	» 16	.79	21 55	23 34	8	1 49	21 57	23 15	6	Wurde plötzlich völlig trübe.
531	*	» 18	.80	21 39	1 18	13	2 109	22 34	0 23	6	Bilder gut; theilweise bewölkt.
532 533	» O.	> 20	.80	20 34	3 5	16	2 784 66	23 35	2 37 1 0	5	War plötzlich klar geworden; Bilder schlecht und un- ruhig, am Schlusse einzelne Wölkchen. Schlechte und unruhige Bilder; bei gelber Feldbeleuchtung
	»	» 23 » 26	.82		1 25	6	1 62		2 13	3	beobachtet. War plötzlich klar geworden; Bilder leidlich gut, aber
534		2 20		0 43	2 39		. 02	1 5	213	5	sehr unruhig. Schon vor Abbruch der Zone wechselnde Bedeckung. Am Schluss trübe und Regen.
535	>	» 29	.83	22 0	1 18	13	2 112	22 34	0 23	3	Mondschein, Bilder gut, aber etwas unruhig.
536	»	» 3o	.83	22 0	1 35	13	3 85	23 25	I 24	1	Mondschein, Bilder unruhig und verwaschen.
537	×	» 31	.83	0 43	3 19	10	2 96	1 7	2 46	ı	Mondschein, gute Bilder.
538	»	Nov. 6	.85	O 57	4 22	14	3 72	1 27	2 46	6	Spät klar geworden; Mondschein, dunstig; gute Bilder.
539	>	» 8	.86	0 43	3 19	10	2 76	1 2	2 38	2	Mondschein, nebelig; sehr schlechte und unruhige Bilder.
540	>	> 11	.86	o 57	4 22	16	2 102	1 37	3 24	1	Unruhige und auseinander gezerrte Bilder.
541	W.	» 12	.87	0 57	2 34	6	I 54	1 27	2 29	0	Plötzlich klar und auch plötzlich wieder trübe geworden; schlechte und unruhige Bilder.
542	>	» 19	.89	0 43	4 22	15	3 63	1 7	2 30	-3	Schlechte, unruhige Bilder; am Schluss starker Dunst und zeitweilig trübe; das Objectiv beschlägt.
543	*	Dec. 2	.92	0 43	3 5	9	2 82	1 2	2 38	-8	Mondschein; Bilder leidlich gut; infolge der Kälte beschlägt und gefriert aber das Ocular fortwährend.
544	*	> 16	.96	0 43	4 16	11	4 90	2 23	3 52	I	Dunstig; Luft leidlich gut.
545	О.	» 18	.97	0 43	2 37	6	3 5	2 26	2 30	I	Wurde plötzlich trübe.
546	*	» 30	85.00	0 43	4 16	11	4 83	2 23	3 52	-4	Mondschein, sehr dunstig; schlechte und unruhige Bilder. Am Schluss dicker Nebel.
547	»	Jan. 7	.02	3 5	6 57	13	3 99	4 2	5 48	-2	Luft anfangs schlecht, dann leidlich.
548	*	> 8	.02	3 5	6 22	13	2 97	4 2	5 48	-6	Bilder schlecht und unruhig, erst am Schluss leidlich.
549	>	» 9	.03	0 43	4 16	11	4 88	2 23	3 53	-7	Luft gut, namentlich am Schluss.

(4	_,								. 20.p	6	
Zone	Kl.	1885	Ep.	der einschl.	ehnung Zone F. u. P. St.	s	ahl de terne	Zon	ensterne	Temp.	Bemerkungen
1	-			Anf.	Ende	F.	P. Zor			R.	
550	w.	Jan. 19	85.05	3 ^h 5 ^m	6 ^h 22 ^m	12	2 6	4 ^h 2	^m 5 ^h 48 ^m	_7°	Bilder mässig, am Schluss der Zone schlecht.
551	»	» 23	.06	1 39	5 9	11	3 9	1 3 2	4 47	-6	Mondschein, Bilder mittelmässig.
552	*	Febr. 1	.09	4 58	6 39	6	ı 6	5 3	6 2 1	4	War plötzlich klar geworden; Mondschein, sehr schlechte Bilder. Abgebrochen wegen Wolken.
553	*	» 2	.09	3 5	. 6 18	15	2 7			3	Mondschein. Bilder leidlich, zuweilen aber auch sehr schlecht. Am Schluss der ganze Himmel mit einem Schleier überzogen.
554	ο.	» 6	.10	3 5	6 57	16	3 9	II '	_	2	Gute Bilder.
555	*	» I2	.12	3 5	6 57	16	3 7	3 4 42	_	-3	Scharfe, aber unruhige Bilder.
556	W.	» 13	.12	3 5	6 57	16	3 9			0	Bilder ausgezeichnet.
557	*	» 19	.14	3 5	7 12	15	3 10	5 2	•	1	Mondschein, im Anfang dicker Dunst und wolkig, später Bilder recht gut.
558	»	März 3	.17	6 1	98	9	3 9	6 42	8 39	0	Sehr dunstig; anfangs die Sterne nur schwer zu sehen, später Luft besser. Mondaufgang während der Zone.
559	*	» 7	.18	4 48	8 49	12	2 3	5 5 5 2	7 30	°	Luft gut, die meisten Sterne der Zone aber durch Wolken verloren.
560	»	» 10	.19	4 48	8 49	14	2 11	5 50	7 31	0	Gute Bilder.
561	o.	> 11	.19	4 48	8 49	14	2 12	5 50	7 31	0	Sterne sehr unruhig.
562	*	» 17	.21	5 9	8 49	11	3 8	6 19	8 0	4	Bedeckung wechselnd, Bilder sehr variabel, im Anfang Dämmerung.
563	*	» 19	.21	6 г	9 35	10	4 10	6 21	181	2	Im Anfang Dämmerung; Sterne ziemlich unruhig, Bilder aber sonst gut.
564	W.	April 3	.26	7 32	10 27	8	2 7	7 8 11	9 58	6	Bilder gut.
565	»	» 20	.30	8 4 1	13 4	14	3 10	10 1	11 58	9	Bilder mittelmässig, am Schluss schlecht.
566	Ο.	Juni 22	.48	15 39	17 0	6	1 3	15 40	16 30	9	Mondschein. Bilder sehr schlecht und sehr unruhig. Wegen Wolken abgebrochen.
567	»	» 23	.48	15 39	17 10	8	2 5	16 6	6 16 59	10	Mondschein, zerfahrene und unruhige Bilder.
568	*	Juli 8	.52	16 47	18 51	8	2 7	9 17 2	1814	16	Sterne sehr unruhig, Bilder oft verwaschen.
569	3 0	» 9	.52	16 47	18 41	9	2 6	17 3	3 18 12	16	Sterne unruhig und schwach. Während der Zone öfters Wolken, am Schluss ganz trübe.
570	*	* 13	-53	17 38	19 12	5	1 5	18 14	19 15	16	Bilder sehr schlecht und unruhig. Himmel dunstig und zeitweise bewölkt.
571	W.	» 2I	.56	17 53	19 59	8	2 6	17 46	5 19 18	11	Mondschein. Luft sehr durchsichtig, Bilder aber zeitweise schlecht und stets ausserordentlich unruhig.
572	o.	» 25	-57	17 38	18 41	6	I 2	5 7 39	18 29	13	Mondschein. Bilder sehr unruhig. Zeitweilig Dunst, ab- gebrochen wegen dicken Wolken.
573	»	» 30	.58	17 53	19 54	10	2 6	18 23	3 19 18	12	Bilder gut.
574	»	Aug. 4	-59	18 41	21 3	9	2 7	7 19 4	20 27	14	Bilder gut.
575	»	» 10	.61	16 47	20 41	15	2 6	3 18 42	19 55	14	Sterne unruhig und verwaschen.
576	*	» I2	.62	19 45	22 36	13	3 7	2 20 2		14	Zeitweilig trübe, Bilder sehr unruhig.
577	*	» 15	.62	17 53	20 32	10	2 6	18 53	3 19 56	10	Sehr unruhige und schlechte Bilder. Am Schluss wurde es plötzlich ganz trübe.
578	»	» 2I	.64	17 30	19 41	8	1 3		5 19 33	9	Mondschein. Bilder unruhig und schlecht definirt; wurde bald trübe.
579	»	» 26	.65	17 42	20 5	10	2 4	5 18 5€	5 1942	9	Mondschein. Sehr dunstig, Sterne zeitweilig unruhig.
580	W.	» 27	.66	18 41	20 38	7	1 7	19 2	20 27	11	Steine erscheinen sehr schwach und unruhig. Am Schluss trübe.
581	*	Sept. 10	.69	19 41	20 38	4	I 2	20 2	20 30	7	War nach Regen schnell klar geworden. Sterne matt und unruhig. Wegen Wolken abgebrochen.
582	*	» I2	.70	21 56	22 36	5	1 1	21 5	7 22 44	8	Bilder schwach, wurde plötzlich trübe.
583	»	» I5	.71	18 41	20 5	6	1 7	18 42	19 55	15	Mondschein. Bilder gut, zeitweilige Unterbrechung durch Wolken.
584	>	> >	.71	19 50	22 36	11	3 8	20 24	22 33	13	Bilder gut, zeitweilig Wolken.
585	>>	» 17	.71	18 19	20 5	7	2 7	18 53	1956	18	Mondschein. Luft sehr durchsichtig, Bilder sehr gut.
586	*	» »	.71	20 5	22 36	10	2 12	20 26	22 34	16	Mondschein. Luft sehr durchsichtig, Bilder sehr gut.
587	»	» 18	.72	18 54	20 5	6	1 5	18 56	19 42	13	Mondschein, Bilder leidlich.
588	»	» 22	-73	17 53	20 5	9	2 5	18 56	1942	9	Mondschein; dunstig, einzelne Wolken; schlechte, ver- waschene und sehr unruhige Bilder.
589	»	» »		21 10	-	7	2 5	21 27	22 21	7	Wie in Z. 588.
590	0.	Oct. 2	.75	21 10	22 36	7	2 5	3 21 27	22 21	7	Sterne verwaschen. Sehr nebelig, am Schluss ganz trübe.



	_			Ausdehnung	- 1	1		<u> </u>			
Zone	Kl.	1885	Ep.	der Zone			ahl der erne	Zone	nsterne	Temp.	Bemerkungen
		1886		einschl, F. u. P. S Anf. Ende			P. Zon.	von	bis	R.	
591	О.	Oct. 10	85.78	20 ^h 28 ^m 22 ^h 36	5 m	8	2 88	20 ^h 26 ¹	^m 22 ^h 33 ^m	6°	Bilder ruhig, aber schwach. Sehr dunstig und wahrschein- lich auch local bewölkt.
592	W.	» 13	.78		1	11	4 60	20 I	21 15	6	Bilder leidlich; zeitweilig bewölkt.
593	*	» »	.78	21 56 22 36	•	5	- 14	22 5		5	Dunstig, schlechte Bilder, wurde trübe.
594		» I4	.79	20 34 0 24		13	3 106	1	23 52	5	Luft und Bilder recht gut.
595	0.	» 20	.80	19 50 0 14		15	4 112	21 53		3	Mondschein. Bilder gut, nur gegen Ende der Zone un- ruhig.
596	"	Nov. 2	.84	- <u>-</u>	- 1	8	3 53	1 0	2 6	I 2	Nebelig, leidlich gute Bilder. Sterne unruhig und sehr zerfahren.
597 598	w.	» 3 » 10	.86	21 56 23 47 20 34 1 25	- 1	16	2 77 4 102	21 57	23 45 0 59	1	Bilder verwaschen und nur selten ruhig.
599	,	» II	.86	, ,, ,	- 1	10	3 86	110	1 31		Nebelig; Bilder sehr zerfahren und unruhig; wurde kurz
				Ĭ					-		nach Schluss der Zone ganz trübe.
600	*	» 16	.88 .88	22 0 1 25	- 1	12	2 76	23 35	1 0	-2	Mondschein. Bilder schlecht, sehr unruhig und zerfahren.
601	» »	» 17 » 18	.88	ľ	- 1	12	3 99	23 24 1 0	1 24 2 6	-2 -2	Mondschein. Sterne sehr unruhig und sehr verzerrt. Bilder sehr schlecht. Mond im Anfang der Zone sehr
						5	2 57				nahe.
603	,	» 19	.89			9	3 81	0 8	1 38	-3	Mondschein, stark nebelig. Am Schluss der Mond innerhalb der Zone.
604	» O.	> 20 Dec. 2	.89	1	. 11	7	2 74	23 48	1 23	_2 2	Mondschein, Bilder leidlich gut. Etwas dunstig. Bilder meist gut, zeitweilig aber ver-
605	0.		.92			10	3 74	23 48	1 23	_	waschen.
606		» 5	.93	23 21 2 14	- 11	10	3 91	0 10	1 38	2	Luft unruhig, Bilder meist verwaschen.
607 608	» »	» 7 » 19	.93	23 11	- 1	11	3 90	0 11	6 38	-1 -1	Bilder leidlich gut. Mondschein, Bilder gut.
609	,	Jan. 13	.97 86.04	3 38 7 12 4 48 7 12	- 11	9	3 104	5 2 5 3	6 37		Bilder anfangs schlecht, später gut.
610	»	» 18	.05	4 48 8 10	- 11	13	2 125.	5 32	7 31	-3	Mondschein, Bilder leidlich gut.
611	»	» 2I	.06	3 38 6 42	H	11	2 37	5 52	6 34	-4	Mondschein, Mondhof, starker Nebel, Sterne sehr schwach. Wegen Nebels aufgehört.
612	x	> 22	.06	4 48 8 10		12	2 121	5 50	7 30	-6	Anfangs Bilder sehr gut, gegen Schluss der Zone schlecht wegen eintretender Bewölkung. Beleuchtung sehr schwach wegen Kälte.
613	w.	» 30	.08	4 48 6 42		8	I 53	5 50	6 40	0	Bilder sehr schlecht und schwach wegen Dunst und Nebel.
614	»	Febr. 8	.11	4 48 8 10	•	10	2 120	6 4	8 1	-7	Bilder leidlich, etwas zerfahren.
615	>	» 9	11.	5 49 7 21		6	2 90	6 2	7 18	-3	Luft sehr durchsichtig, Bilder gut, am Schluss aber sehr unruhig.
616	О.	» 25	.15	4 48 8 38		11	2 122	6 4	8 г	-2	Bilder gut.
617	*	» 26	.16	5 49 8 10		8	2 102	6 2	7 55	0	Sehr dunstig zu Anfang und zu Ende der Zone, Bilder schlecht. Wegen zu starken Dunstes abgebrochen.
618	>	» 28	.16	5 49 7 21		7	2 87	6 2	7 18	-9	Luft ausserordentlich durchsichtig, Sterne aber sehr zer- fahren und unruhig.
619		März 1	.16	4 48 7 21	- 11	9	3 91	6 3	7 20	- 9	Luft sehr durchsichtig, Sterne scharf, aber unruhig.
620	1 1	> 7	81.	5 49 6 42	- 11	7	I 28	6 2	6 31	-2	Wurde rasch trübe. Bilder unruhig.
621	*	» 8 » 10	.18	5 49 8 38 4 48 6 42	- 11	9	2 134 2 47	6 2	8 I 64I	-5 -4	Bilder unruhig und verwaschen. Bilder gut. Abgebrochen, da das Gas eingefroren war
623	o.	» 14	.20	5 49 6 22		5	I 22	6 3	6 21	-2	und nur ganz schwach brannte. Wurde bald trübe.
624	» »	» 19	.21	5 49 6 35	- []	5	I 21	6 24	6 49	-1	Abgebrochen wegen Gasmangel.
625	>	» 24	.23	549 9 8	- 11	9	3 104	6 43	8 39	3	Bilder leidlich gut. Im Anfang helle Dämmerung.
626	×	» 25	.23	5 49 8 38		10	2 69	6 49	8 0	5	Anfangs helle Dämmerung.
627	>	» 26	.24	6 16 7 33	- 1)	5	1 32	7 3	7 42	9	Anfangs helle Dämmerung; abgebrochen wegen Wolken.
628	•	» 29	.24	6 8 9 54	- 11	_	2 103	7 22	98	10	Anfangs Dämmerung. Bilder gut.
629	»	» 30	.25	7 33 9 46		8	2 79	7 41	9 4	5	Einzelne Wolken. Bilder unruhig.
630	*	» 31	.25	7 21 8 49	н	4	1 14	8 11	8 23	11	Wurde rasch trübe. Bilder äusserst unruhig und zerfahren; einzelne Wolken.
631	» >	April 7	.30	7 57 10 27 8 38 11 8	- 11	9	2 74 1 58	8 24 9 5	9 58 11 1	5 8	Mondschein, sehr dunstig, öfters Wolken. Bilder gut.
633	w.	» 22	.31	9 21 11 8		7	1 57	9 48	10 59	9	Bilder schlecht.
634	>	» 27	.32	9 54 13 19		15	2 75	10 43	12 29	11	Lust wenig durchsichtig, Bilder ruhig.
635	o.	Mai 3	.34	9 54 13 19		15	2 77	10 43	12 29	4	Luft gut.
636		» 5	∙34	11 15 13 42		11	2 61	12 9	13 28	4	Luft und Bilder gut.

Zone	Kl.	1886	Ep.	der	ehnung Zone F.u. P. St.	S	ahl tern	e	Zone	nsterne	Temp.	Bemerkungen		
				Anf.	Ende	F.	P. 2	Zon.	von	bis	R.			
637	w.	Mai 6			ⁿ 13 ^h 56 ^m	11	2	62	12h 9	n 13 ^h 28 ^m	6 °	Luft sehr undurchsichtig. Bilder schwach und unruhig.		
638	>	» 18	.38	12 14	15 10	11	2	58	12 25	14 11	I 2	Mondschein. Sterne zuweilen sehr unruhig.		
639	О.	> 19	.38	12 50	15 10	8	2	59	12 49	14 11	14	Sterne sehr verwaschen, schwach und unruhig; am Schlu- Mondschein.		
640	»	» 20	-39	13 19	16 12	12	2	45	13 51	15 19	15	Schlechte Bilder, am Schluss Mondschein.		
641	W.	> 21	-39	13 19	16 12	12	2	48	13 51	15 19	15	Bilder sehr unruhig, am Schluss Mondschein.		
642	»	» 25	.40	14 37	17 38	13	2	80	15 20	17 1	9	Luft gut, Bilder sehr unruhig.		
643	О.	» 27	.40	15 39	17 10	8	2	44	15 49	17 1	11	Luft ausserordentlich durchsichtig, aber sehr unruhig Bilder. Am Schluss wolkig.		
644	>	» 31	.42	14 37	15 21	5	I	4		15 31	12	Bilder leidlich; wurde rasch trübe.		
645	*	Juni 5	.43	14 37	17 10	12	2	82		17 2	10	Bilder sehr unruhig.		
646	*	» 24	.48		18 2	9	2	77		18 1	9	Bilder gut.		
647	*	» 26	-49			5		118	•	18 38	12			
648	*	Juli 7	.52	16 47		11	I	67		18 49	14	Bilder gut, einzelne Wolken.		
649	*	» »	.52	19 13	19 47	4	I	27		19 41	13	Wie in Z. 648.		
650	*	» 8 » 10	.52	17 53	17 55	2	-	8	1	18 10	15	Bilder gut, war aber nur kurze Zeit klar.		
651	337		.52		19 45	9	1	64		19 41		Mondschein, einzelne Wolken. Bilder leidlich gut, ab unruhig.		
652 653	W.	Sept. 14	.70		20 5 20 5	12 8	2	45 48	18 56	19 41	18	Mondschein, Bilder leidlich gut.		
654	,	» 15	.71		20 5 20 5	7	2		18 55	19 41 19 42	11	Bilder unruhig und zerfahren.		
655	*	> 17	.71		20 5	7	2	51 51	18 57	19 52	9	Bilder leidlich.		
656	*	» 18	.72		19 50	9	2	43	18 56	19 41	10	Bilder leidlich.		
657	ο.	». 19	.72	_	19 50	9	1	47	18 56	19 41	11	Bilder gut.		
658	>	» 20	.72		19 50	10	2	49	18 56		11			
659	*	> 22	.73			6	2	48	18 57	19 52	8	Bilder gut. Bilder sehr schwach und äusserst unruhig. War plötz klar geworden; während der ganzen Zone leichte Woll		
660	»	» 23	.73	18 2	20 5	10	3	50	18 55	19 42	7	Bilder öfters zerfahren und äusserst unruhig.		
661	»	» 24	.73	19 12	19 20	2	1	4		19 23	8	Vorher und nachher trübe.		
662	*	» 27	.74	18 41	20 12	7	I	41	19 7	20 7	10	Abgebrochen wegen Wolken. Wahrscheinlich auch währer der Zone Himmel zeitweilig leicht überzogen.		
663	×	» 30	.75	18 41	21 10	12	2	77	19 5	20 43	14	Bilder meist gut, zeitweilig nebelig.		
664	»	Oct. 1	∙75	18 41	20 5	9	2	33	19 1	19 41	14	Bilder gut.		
665	*	» »	.75	19 42	22 59	13	2	41	21 9	22 22	12	Bilder gut.		
666	W.	> 2	.75	19 0	20 5	8	2	32		19 41	15	Alles durch leichten Dunst beobachtet, Sterne sehr schwac		
667	»	» 3	.76	18 41		8	I	33	1	19 41	13	Bilder gut.		
668	*	» 4	.76	20 5	22 30	10	2	91	20 32	22 11	12	Luft gut und durchsichtig, Bilder aber sehr unruhig.		
669	"	» 5	.76	1	21 10	8	2	73	1	20 43	13	Mondschein, Luft sehr durchsichtig, aber Bilder unruhi		
670		» 9	•77		22 36	13	2	98		22 11	10	Mondschein, Bilder schr unruhig. Namentlich im Anfar der Zone durch leichtes Gewölk beobachtet.		
671	×	» 19		21 3			I			23 12	7	Anfangs äusserst durchsichtig, wurde dann aber se nebelig, so dass schliesslich abgebrochen werden muss		
672	*	» 20	.80	ľ	0 7	13	2 !	118	•••	23 54	7	Bilder gut.		
673 674	» »	» 23 » 27	.81		22 4 23 54	13	2	66	22 5 22 5	22 10 23 28	2	War nur ganz kurze Zeit klar. Luft gut durchsichtig. Sterne klumpig und verwasche		
675	w.	» 28	.83	21 3	23 54	13	2	71	22 5	23 28	3	ziemlich unruhig. Bilder, namentlich im Anfang, ausserordentlich schlech		
676	>	» 29	.83	21 3	0 3	14	2 1	100	22 5	23 54	4	gross, verschwommen, aufgeblasen. Schärfe und Ruhe der Bilder mässig.		
677	»	» 30	.83	22 0	1 48	16	2	18	23 9	1 8	2	Bilder meist zerfahren und sehr unruhig.		
678	o.	Nov. 1	.84	22 0	1 48	16	2	87	23 9	1 8	2	Bilder leidlich gut, zuweilen unruhig. Mit Schluss d Zone plötzlich ganz trübe. Luft auch während d Zone nicht ganz durchsichtig.		
679	*	» 9	.86	23 54	2 34	11	2	93	o 6	2 23	3	Mondschein, Mond innerhalb der Zone. Zuweilen leich Wolken.		
68o	w.	» 16	.88	23 54	2 34	11	2	97	0 6	2 23	4	Bilder leidlich gut.		
68 ı	>	» 17	.88		1 13	4	I	8	0 56	18	5	Sehr dunstig, wurde ganz trübe.		
		» 23	.90		2 22	7	1	40	0 56	2 3	0	Meist nebelig, zuletzt plötzlich dicker Nebel.		

	_			Ausde	hnung	ī.		- 11			i	
Zone	KI.	1886	Ep.	der 2			ahl d erne		Zonen	sterne	Temp.	Bemerkungen
		1887	ър.	einschl. F Anf.	. u. P. St. Ende		P. Z	- 11	von	bis	R.	Demonaugen.
683	w.	Nov.27	86.91	oh43m		16	2 [oh56m		o°	Bilder unruhig und zerfahren, namentlich im Anfang der Zone.
684	»	» 29	.91	0 57	3 57	10	2 1	80	I 40	3 36	1	Bilder recht gut, die Beobachtungen wurden aber häufig durch Wolken unterbrochen.
685	,	Dec. 1	.92	1 25	4 22	10	2	93	2 17	3 56	ı	Bilder scharf und ruhig.
686	О.	» 3	.92	0 57	3 57	10		16	1 37	3 40	-2	Mondschein, Bilder unruhig und zerfahren.
687	•	» 9	.94	1 25	3 57	8	2	95	2 17	3 56	3	Heller Mondschein. Himmel stets bewölkt, Sterne ruhig und scharf. Am Schluss ganz trübe.
688	»	» 10	.94	1 25	4 22	12	2	87	2 23	3 58	1	Bilder gut und leidlich ruhig.
689	*	Jan. 16	87.04	o 57	4 6	12	2	85	2 23	3 53	-9	Anfangs Bilder gut, späterhin der Kälte wegen öfters sehr schlecht; an einer Stelle Dunst.
690	»	» 17	.05	I 25	3 21	7	1	48	2 23	3 16	-9	Bilder leidlich gut. Abgebrochen wegen Kälte.
691	×	» 18	.05	3 19	4 22	6	I	39	3 2 1	3 58	-10	Bilder sehr schlecht und schwach.
692	»	» 2I	.06	3 38	5 33	9	1 1	09	3 54	5 27	0	Bilder gut und ruhig; nach σ Orionis plötzlich total trübe.
693	»	» 24	.07	1 18	5 9	13	3 1	38	2 58	5 0	1-1	Bilder gut.
694	»	» 26	.07	3 38	5 33	11	1	76	3 44	5 2 5	0	Bilder gut.
695	W.	» 27	.07	3 38	5 33	11	I	85	3 44	5 26	-1	Bilder gut.
696	»	» 28	.08	3 54	6 35	13	2 I	14	4 18	6 21	0	Bilder recht gut.
697	О.	» 30	.08	3 54	6 57	14	2 1	14	4 18	6 21	0	Anfang und Ende der Zone Bilder gut, in der Mitte der- selben schlecht, aufgeblasen, verwaschen.
698	»	» 31	.08	4 48	8 10	12	2 I	48	5 20	7 30	-3	Bilder leidlich gut.
699	»	Febr. 3	.09	4 48	6 22	7	ĭ	28	5 32	6 18	2	Mondschein, Bilder gut, wurde trübe.
700	w.	» 5	.10	4 48	7 33	11	2 I	50	5 20	7 27	1	Mondschein, Bilder gut.
701	»	→ 6	.10	5 49	8 10	6	2 I	22	6 8	8 ı	I	Mondschein, Bilder sehr gut.
702	·»	» 10	.11	5 49	8 26	8	2 I	31	6 т	8 1	-3	Bilder im allgemeinen gut; zeitweilig Wolken.
703	»	» 13	.12	5 41	8 26	10	2 I	21	6 15	8 o	-1	Luft und Bilder sehr gut.
704	»	» 14	.12	5 49	6 57	5	1	47	6 16	6 49	0	Bilder gut, wurde plötzlich ganz trübe.
705	,	» 15	.13	5 42	8 26	11	2 I		6 16	8 2	-5	Bilder leidlich, zeitweise zerfahren.
706		» 16	.13	5 49	8 26	9		89	6 16	8 I	-6	Bilder nicht besonders gut.
707		» 24	.15	6 31	9 9	10		06	6 32	8 24	1	Bilder mässig, zeitweilig schwach und unruhig.
708	,	» 27	.16	6 35	8 10	7		67	6 43	7 36	-1	Bilder zerfahren.
709	lo.	» 28	.16	6 16	9 9	12		13	6 18	8 24	0	Bilder gut.
710		März 1	.16	6 39	9 35	11		85	7 11	9 11	2	Bilder gut.
711	w.	» 8	.18	6 39	9 35	10	2	43	7 11	9 11	0	Mondschein, Dunst; Bilder schlecht.
712	*	> 9	.19	6 42	8 38	6	2	24	6 49	8 30	5	Mondschein, Dunst. Bilder leidlich. Wegen Wolken abgebrochen.
713	"	» 11	.19	6 42	9 13.	8		54	6 49	8 51	0	Bilder gut.
714	»	> 14	1	8 38	10 36	11		38	8 40	10 35	—2	Bilder schlecht und sehr unruhig.
715		» 15	.20		10 36	11	2	45	8 40	10 35	-3	Bilder gut.
716		» 21	.22	8 38	9 13	4	1	6	8 40	8 42	0	Luft sehr schlecht und undurchsichtig.
717	W.	"	.25	8 10	8 49	4	I	6	8 40	8 42	1	Mondschein.
718		April 6	.26	10 5	12 47	8	3	26	10 36	12 14	7	Mondschein, Bilder gut; am Schluss plötzlich trübe.
719	W.	» I2	.28	10 5	12 29	10	3	30	10 36	12 15	6	Luft schlecht, Bilder verwaschen und unruhig.
720	1	» 27	.32	12 50	13 42	4	1	7	12 56	13 30	5	Luft äusserst durchsichtig, Bilder aber etwas zersahren.
721	W.	Mai 19	.38	13 17	13 49	2	I	4	13 29	13 29	8	Luft schlecht, nur kurze Zeit klar.
722	Ю.	» 31	.41	14 35	15 21	4	I	7	14 51	15 21	7	Mondschein.
723	w.	Juni 2	.42	14 35	15 21	5	1	4	14 51	14 51	11	Mondschein, Wolkenschleier.
724		» 18	'_	16 I	16 17	3	I	10	15 51	16 3	12	Die Anhaltsterne vor der Zone durch Stehenbleiben des Registrirapparates verloren.
725		» 24	1 -	15 39	16 17	6	I	11	II T. T.	16 3	12	
726		» 25	1		18 15	10	3	80	11		15	Sterne sehr scharf und ruhig.
727		» 26	1		18 51	5		28	1) •		10	Sterne sehr unruhig und zerfahren.
728		> 27	1		18 55	11	2	74	17 1	18 49	9	Luft und Bilder mittelmässig.
729		» 30		-	_	8	2	42	16 56	18 33	10	Mondschein, Bilder mittelmässig.
730		Juli 2	1		18 41	5	1	14	11	18 32	13	Mondschein, Luft und Bilder leidlich.
731		Sept. 13	1 -	1	20 32	4	I	8	20 2	20 53	8	Bilder schlecht und unruhig; wurde trübe.
732		» 15	1	1	23 54	10			21 59	23 55	6	Luft anfangs schlecht, später leidlich.
733	*	» 16	.71	21 10	23 54	11	2	07	22 5	23 28	10	l

Zone	K1.	1887 1888	Ep.	der	ehnung Zone F. u. P. St. Ende	S	ahl de terne P. Zon	Zone	nsterne bis	Temp.	Demotratingen		
734	w	Oct. 27	87.82		*22 ^h 59 ^m	8	2 24	21610	n 23 ^h 1 m	O°	Mondschein, Luft mittelmässig.		
735		Nov. 7	.85	23 11	0 14	6	1 10	.	0 8	4	Bilder leidlich, wurde trübe am Schlusse.		
736	w.	» 16	.88	23 11	0 14	6	1 20		o 8	-4	Bilder schr schlecht und schwach.		
737		Jan. 16	1 1	0 41	1 48	5	1 18	. 11	1 48	-3	Im Anfang Dämmerung, Luft gut.		
738		März I	.17	4 48	5 42	6	1 1	5 19	5 31	— 5	Luft leidlich gut.		
739	w.ˈ	» 5	.18	4 48	5 59	7	1 14	5 19	5 55	-4			
740	» '	» 23	.23	6 37	8 26	9	2 99	6 53	8 10	0	Mondschein, im Anfang Dämmerung, Bilder gut.		
741	•	» 26	.24	6 37	8 10	10	2 50	7 1	7 57	4	Anfangs noch Tageslicht und hellste Dämmerung. Gegen Schluss dunstig und Mondring. Abgebrochen wegen Wolken.		
742	Ο.,	Mai 15	-37	13 42	15 10	7	2 70	14 1	15 4	7	Mondschein. Bilder sehr mittelmässig, Sterne aufgeblasen.		
743	» '	» 17	.38	13 42	15 10	8	2 7:	14 1	15 3	14	Mondschein, Bilder mittelmässig.		
						Re	vision	s- und l	Ergänzu	ngs - Zo	nen (5° bis 15°).		
				Z	onen '	von	Sch	umann	(Beo	bacht	er am Kreis: Hänig).		
7,4,1	iw i	1889	180 00 1		" 23 ^h 24 ^m			5 22 ^h 5¹	٠.	I°	Ruhe 2-3, Schärfe 2-3.		
	"	» 24	.90	_	23 24	1 -		22 5		2	Ruhe 2, Schärfe 2-1.		
745 746	,	» 27	.91	1 47	3 25	6	1 8		3 15	-2	Ruhe 2-3, Schärfe 2-3.		
747	o.	Dec. 13	.95	0 43	5 29	14	2 111	11	5 14	-1	Ruhe 2-3, Schärfe 2-1, am Schluss Cirri und Mondschein.		
748	*	» 18	.97		3 25	12		11	3 15	0	Im Anfang Dämmerung, Ruhe 2-1, Schärfe 1. Von 23½ -2 wegen Wolken unterbrochen, dann Ruhe 2-3, Schärfe 2, später Ruhe 2, Schärfe 1.		
749	w.	1890 Jan. 5	10.00	0 43	2 57	5	1 58	1 2	2 7		Im Anfang Ruhe und Schärfe 2-3, später 2.		
750	o.	» 8	.02	0 41	5 31	13		11	5 2	2	Anfangs Ruhe 2-3, Schärfe 2, später Ruhe und Schärfe 2-3, am Schluss 2. Das Mikroskop auch von Schumann abgelesen.		
751	w.	» 14	.04	2 43	7 19	11	1 130	3 3	7 2	0	Anfangs Ruhe 2-3, Schärfe 2, später Ruhe und Schärfe 2.		
752	O.	× 17	.05	6 58	10 11	9	2 10	7 4	10 1	I	Im crsten Theil anfangs Ruhe 2, Schärfe 2-1, am Schluss Ruhe und Schärfe 2. Im zweiten Theil anfangs Ruhe und Schärfe 2-1, am Schluss 2-3.		
753	*	» 18	.05	1 48	3 25	5	1 20	2 9	3 3	2	Anfangs Ruhe 2, Schärfe 2-3, am Schluss Ruhe und Schärfe 2-3. Im Anfang Sterne ziemlich schwach.		
754	>	» 21	.06	4 40	6 58	8	I 8	4 49	7 5	1	Anfangs Ruhe 2, Schärfe 2-3, zuletzt Ruhe 2, Schärfe 4. Abgebrochen wegen plötzlicher Bewölkung; auch während der Zone zeitweise Wolken.		
755	w.	Febr. 1	.09	3 55	5 19	8	1 3	4 5	5 16	-6	Anfangs Ruhe 3, Schärfe 4, am Schluss Ruhe und Schärfe 2-3. Mond in der Nähe.		
756	»	» 4	.10	4 30	8 26	10	1 13	4 32	8 9	-4	4 ^h —6 ^h wechselnde Bilder, Ruhe 2, Schärfe anfangs 3-4, später 3. 7 ^h —8 ^h Ruhe 2-3, Schärfe 3-4.		
757	o.	» 7	.10	5 19	8 20	7	1 9	5 25	8 1	-4	5 ^h —6 ^h Sterne schwach, Ruhe 2, Schärfe anfangs 3, später 2. 7 ^h —8 ^h Ruhe 2, Schärfe 2-1.		
758	×	» 9	.11	5 49	9 13	11	1 134	5 52	8 59	-3	5.8-7h Ruhe 2-1, Schärfe 1. 7h5-9h Ruhe 2-3, Schärfe 2.		
759	W.	» 12	.12	5 49	8 26	8	1 9	6 1	8 1	-4	Ruhe 2, Schärfe anfangs 3, später 2. Im letzten Drittel der Zone brennt das Gas nur sehr schwach.		
760	*	» 13	.12	5 49	10 11	13	1 14	6 2	10 1	-4	Sterne matt. 6 ^h —8 ^h anfangs Ruhe und Schärfe 2, am Schluss 2-3. 9 ^h —10 ^h Ruhe und Schärfe 3.		
761	»	» I4	.12	5 49	9 9	-	1 12	11	8 59	-2	Ruhe und Schärfe 2-1.		
762	»	» 20	.14		11 15	II	1 110	7 3	11 2	-3	7 ^h —8 ^h Ruhe und Schärfe anfangs 2, später 2-1. 10 ^h —11 ^h anfangs Schärfe 2, Ruhe 2-3, am Schluss Ruhe 2-3, Schärfe 2-1.		
763	О.	> 22	.15	1	7 57		1 17	ll .	7 44	-t	Ruhe und Schärfe 1. Wechselnde Bewölkung. Abgebrochen wegen völliger Bewölkung.		
764	*	» 25	.15	6 39	11 8		1 70	7 11	10 59	-1	7 ^h —8 ^h Ruhe 2-3, Schärfe 3, verwaschene Bilder. 10 ^h —11 ^h Ruhe 2, Schärfe 2-3, zeitweise Wolken.		
765	W.	März 4	.17		8 20	6	I 2	7 12	8 2	-7	Mondschein und etwas Nebel. Anfangs Ruhe 3-2, Schärfe 2-1, am Schluss Ruhe 2-3, Schärfe 2.		
766 767	w.	» 15 » 28	.20	10 27 10 27	12 30 12 30	9	I 50		I2 1 I2 I	3 9	Ruhe 2, Schärfe 2-3. Heller Mondschein, einzelne Cirri. Im Anfang Ruhe 2-3. Schärfe 2, am Schluss Ruhe 2, Schärfe 2-3.		

				Ausdehr	nung	Anze	hl der			Temp. Bemerkungen	
Zone	Kl.	1890	Ep.	der Zo	ne	i	erne	Zone	nsterne	Temp.	Bemerkungen
				einschl. F. v Anf.	u. P. St. Ende	F.	P. Zon.	von	bis	R.	
768	o.	April 9	90.27	11 ^h 43 ^m 1	3 ^h 7 ^m	8	I 42	12h 2'	^m 12 ^h 58 ^m	3°	Im Anfang Rube und Schärfe 3, wahrscheinlich schwache Wolken, am Schluss Rube und Schärfe 2-3. Bald nach Schluss trübe.
769	w.	> 11	.28	11 43 1	5 2 1	12	1 85	12 2	14 37	1	Ruhe 2-3, Schärfe 2, namentlich im Anfang zeitweilig sehr unruhig.
770	*	» 15	.29	12 0 1	6 13				16 0	5	12 ^h —13 ^h Ruhe 2, Schärfe 2-3, 13 ^h —14 ^h Ruhe 2-3, Schärfe 2-1, 15 ^h —16 ^h anfangs Ruhe 2-3, Schärfe 2-1, am Schluss Ruhe und Schärfe 2.
771	»	Mai 6		13 49 1				1	15 2	8	Mondschein, schwacher Nebel. Ruhe 2-3, Schärfe 3.
772	0.	» 7 » 12	1 .	12 14 1					12 45 17 O	11	Es bewölkte sich rasch. 13 ^h 5-15 ^h windig, anfangs Ruhe und Schärfe 2-3, am
773	» »	» 13		13 29 I 12 50 I		4			13 10	13	Schluss 2. 16 ^h —17 ^h Ruhe und Schärfe 3. Ruhe und Schärfe 2; es bewölkt sich rasch.
775	»	» 15		15 21 1					16 11	7	Im Anfang Ruhe 3-2, Schärfe 4, am Schluss Ruhe 2,
	137									-	Schärfe 3. Zeitweise Wolken, am Schluss ganz trübe. 13.7-15 ^h Ruhe 2, Schärfe 2-1. 16 ^h -17 ^h Ruhe und
776		» 16		13 42 1					17 0	9	Schärfe 2-3.
777	*	» 17		12 50 1						10	13 ^h —14 ^h bisweilen windig, anfangs Ruhe 2-1, Schärfe 1, am Schluss Ruhe und Schärfe 2. 15 ^h —17 ^h Ruhe und Schärfe 2-3. 17 ^h —18 ^h am Schluss Ruhe 2, Schärfe 3.
778	*	» 18	.38	12 50 1	7 0	11	1 85	13 2	16 38	11	13 ^h -14 ^h am Schluss Ruhe 2-1, Schärfe 1. 16 ^h 3 Ruhe und Schärfe 2.
779		» 19		12 50 1		Ш .		1	13 58	12	
780				16 52 1					18 1	11	
781				16 47 1				11	18 2	10	Anfangs Ruhe 3, Schärfe 2, am Schluss Ruhe 2, Schärfe 2-1.
782	0.	» 16	.40	16 47 2	0 12	10	1 122	17 4	20 I	7	17 ^h —18 ^h Ruhe und Schärfe 3. 19 ^h —20 ^h Ruhe 2-3, Schärfe 2. Die letzten 10 ^m der Zone durch Morgen- dämmerung gestört.
783	w.	» 25	.48	16 47 2	0 12	10	1 123	17 4	20 I	9	17 ^h —18 ^h im Anfang Ruhe 2-1, Schärfe 2-3, am Schluss Ruhe und Schärfe 2. 19 ^h —20 ^h Ruhe und Schärfe 3.
784	О.	Juli 1	.50	17 54 1	9 20				19 1	10	Ruhe und Schärfe 2-3, bisweilen verwaschene Bilder.
785	>	» 2	.50	16 47 2	0 12	12	1 110	17 4	20 2	11	Mondschein. 17 ^h —18 ^h Ruhe und Schärfe 2. 19 ^h —20 ^h im Anfang Ruhe und Schärfe 3, am Schluss Ruhe 3-4, Schärfe 2-3.
786	w.	» 10	.52	17 42 2	1 17	11	1 147	18 2	2 I I	9	18 ^h —19 ^h Ruhe 3-4, Schärfe 2-3. Viel Unruhe langer Periode. 20 ^h —21 ^h Ruhe und Schärfe 3-4.
787	*	» 13	∙53	16 47 2	1 17	12	1 179	17 4	21 1	9	17 ^h —18 ^h Ruhe 2, Schärfe 2-1. 18 ^h —19 ^a Ruhe und Schärfe 2. 20 ^h —21 ^h Ruhe 2, Schärfe 2-1.
788		» 14	-54	16 52 2	1 17	14	1 104	17 9	20 57	12	17 ^h 1-17 ^h 3 Ruhe und Schärfe 2-1. 18 ^h -19 ^h Ruhe und Schärfe 2-3. 20 ^h -21 ^h Ruhe 2-3, Schärfe 2.
789	>	» 15	∙54	17 54 1	9 20			11	19 0	15	Ruhe und Schärfe 2-3.
790	0.	» 26	1	17 42 1		11		11 -	19 0	9	Ruhe 2-3, Schärfe 3.
791	,»	* 27	1	17 42 1		H .		II	18 57	12	Ruhe 2, Schärfe 2-3. 19 ^h —20 ^h Ruhe 2, Schärfe 1. 21 ^h —22 ^h Ruhe 2-3,
792	W.	> 28	.57		_			19 5		13	Schärfe 2, am Schluss Ruhe und Schärfe 1. Mondschein, dunstig. Im Anfange Ruhe und Schärfe 1,
793	*	» 30	.58					18 44			am Schluss 2-3.
794	»	» 31	.58			7		18 44		16	Ruhe 2-3, Schärfe 2.
795	*	Aug. 1	.58			12	I 104			16	Ruhe und Schärfe 2.
796	O.	> 13	.62	1 ' '		3	1 18	11 -	20 1	13	Ruhe und Schärfe 2.
797 798	1	Sept. 17 Oct. 13	.71	· .	13 34 1 26	12	1 32 1 100	22 18	23 24 I I	9	Windig, Ruhe und Schärfe 3-4. Ruhe und Schärfe 2, in der Mitte der Zone 3. Beleuch-
'9"	,	Jon. 13	.,"	1 10	. 20	∥ `´	. 100	10			tung während der ganzen Zone mässig und flackernd.
799	Ο.	» 14	.79	22 16	I 26	10	1 83	22 18	1 1	6	Ruhe und Schärfe 2-3.
8 0 0	»	> 21	.81		3 24	5	1 4	23 9	23 14	0	Ruhe 3, Schärfe 4, Wolken.
108	W.	» 28	.82	1	1 26	7	1 80		-	0	Heller Mondschein, Nebel, namentlich im Anfang. Ruhe und Schärfe sehr variabel, Sterne aber immer verwaschen.
802	»	» 29	.83	2	0 43	6	1 69	11	0 41	0	Ruhe und Schärfe 2.
803		Nov. 4			2 14	8	1 56	11		4	Ruhe 2-3, Schärfe 2.
804	ı »	» 10	.84	23 20	0 33	6	1 16	23 32	0 3	3	Ruhe 4, Schärfe 2-3, Nebel und Wolken.
ļ											

	Cone Kl. 1890 Ep.	Ausde	hnung	Anz	ahl de	-r						
Zone	Kl.	l	Ep.		Zone F. u. P. St.		ani di terne		Zonen	sterne	Temp.	Bemerkungen
		1891		Anf.	Ende	F.	P. Zo	n.	von	bis	R.	
805	Ο.	Nov.22	90.89	23 ^h 11 ⁿ	o ^h 24 ^m	6	1 3	9	23 ^h 25 ^m	o ^h 2 ^m	4°	Mondschein und Nebel, mehrfach Wolken, Ruhe und Schärfe 2-3.
806	•	Dec. 1	.92	23 15	1 26	6	1 7	7	23 29	1 8	-2	Im Anfang Ruhe 3, Schärfe 3-2, am Schluss Ruhe und Schärfe 2-3.
807	>	» 7	.93	23 20	I 40	6	1 1	8	23 35	1 5	— 5	Ruhe und Schärfe 3-4. Zone wegen Nebels abgebrochen.
808	W.	» 11	.95	0 42	1 36	5	1 [6	I 2	1 19	-3	Ruhe und Schärfe 2. Zone abgebrochen wegen Nebels.
809	»	» I4	.95	23 47	2 14	9	1 3	7	0 8	1 57	-7	Das Gas brennt schlecht wegen Kälte; Wind; Ruhe 3, Schärfe 2.
810	*	» 15	.96	23 54	1 26	5	1	4	o 8	1 18	8	Schlechte Beleuchtung, Wind; Ruhe 2-3, verwaschene Bilder.
118	O.	Jan. 20	91.05	0 57	3 5	8	1 5	5	1 8	2 50	-7	Im Anfang Dämmerung, Mondschein, zeitweilig Wolken. Im Anfang Ruhe und Schärfe 2-3, am Schluss Ruhe 3-4, Schärfe 4.
812	35	» 22	.06	0 57	2 12	8	I	8	1 14	2 10	-5	Himmelsgrund sehr hell wegen Mondschein und Nebel. Im Anfang Dämmerung. Ruhe und Schärfe 2.
813	w.	» 29	.08	2 12	4 17	9	1 7	3	2 35	4 I	1	Anfang bei Dämmerung. Ruhe 2-3, Schärfe 2.
814	*	Febr. 4	.10	2 34	5 29	16	1 5	9	2 41	5 1	1	Im Anfang Dämmerung. Zeitweilig windig. Anfangs Ruhe und Schärfe 2, am Schluss Ruhe 2-1, Schärfe 1.
815	*	» 7	.10	3 19	5 29	8	I I	2	3 41	4 57	_r	Ruhe 2, Schärfe anfangs 1, später 2. Mikroskop von Hahn abgelesen.
816	>	» 8	.11	3 19	4 57	7	1	9	3 41	4 56	<u>-1</u>	Im Anfang Dämmerung. Ruhe 2-3, Schärfe 2-1. Mikroskop von Hahn abgelesen.
817	*	» 9	.11	3 21	5 29	7	1 2	٥	3 41	4 57	-3	Anfangs sehr schwache Feldbeleuchtung. Im Anfang Ruhe und Schärfe 3, am Schluss Ruhe 2, Schärfe 1.
818	>	» 10	.11	3 21	4 2	4	I	5	3 43	3 54	-2	Schwacher Nebel, zeitweilig Wind. Im Anfang Ruhe 2-1, Schärfe 1, am Schluss Ruhe 2, Schärfe 2-1.
		1891			Zone	n v	on l	Ηa	ayn (B	eoba	chter	am Kreis: Hänig).
819	0.	Aug. 27	91.65	18 ^h 41 ^m	21h17m	9	1 7	8	18 ^h 30 ^m	20 ^h 59 ^m	16°	Windig, Ruhe und Schärfe 2-3.
820	>	Sept. 8	.69	18 41	20 12	7	I 2	5	19 2	19 56	12	Ruhe 3, Schärfe 2; vielfach Wolkenschleier.
821	»	» 9	.69	19 13	20 28	6	2 2	1	19 27	20 29	11	Ruhe und Schärfe 3, Refraction sehr schwankend.
822	w.	» 30	.75	20 35	22 30	7	1 3	7	20 47	21 47	11	Anfangs Ruhe und Schärfe 2, am Ende wegen Wolken Ruhe 3.
823	»	Oct. 1	·75	21 39	22 59	5	- 2	5	21 46	22 14	11	Ruhe und Schärfe 2-3.
824	»	» 6	.76	22 16	o 8	8	1 5	2	22 19	23 58	8	Ruhe und Schärfe 3, Sterne vielfach sehr verwaschen.
825	*	Nov. 10 1892	.86	23 54	2 14	11	1 5	1	0 3	1 55	2	Ruhe 3, Schärfe 2-3, zuletzt Schärfe 4.
826	»	Jan. 11	92.03	1 48	3 5	8	1 2	6	2 3	3 3	-4	Ruhe und Schärfe 3, später 3-2.
827	»	» 19	.05	2 57	4 49	11		3	3 14	4 44	-6	Ruhe und Schärfe 3.
828	>	» 20	.05	4 45	6 18	I _		2	4 50	6 0	-8	Ruhe und Schärfe 3-2, später Ruhe 3.
829		Febr. 16	.13	5 49	7 57		1 8			7 51	- 5	Kurze Zeit Ruhe 2-3, Schärse 2, dann Ruhe und Schärse 3. Zum Schluss zunehmender Dunst, der serneres Beobachten unmöglich macht.
830	w.	» 24	.15	6 7	8 39	10	1 6	0	6 31	8 32	2	Ruhe und Schärfe 3-2.
831	»	März 15	.21	8 20	10 3	10	1 3	9	8 41	10 2	1—	Ruhe und Schärfe 3-2, zuletzt 2.
832	»	» 17	.21	10 3	12 0	10		5		11 59	1	Ruhe 2-3, Schärfe 2.
833	»	» 30	.25	12 14	15 10	12		- 11	_	15 16	o	Ruhe und Schärfe 3.
834	»	Mai 12	.36	15 30	-	7		4		17 7	6	Anfangs Ruhe und Schärfe 3, am Schluss 3-4.
835	»	» 24	.40	16 9		13	_	0		19 0	10	Ruhe und Schärfe 2-3, am Schluss Ruhe 2, Schärfe 3.
	o.	1893 Jan. 7	93.02	1 26	1 40	2	1	ı		1 48	_ ₇	
l	. '	•	, '	-	•				•	•	•	•

Für einige Zonen liegen die Zeitangaben der siebenten Columne der vorstehenden Uebersicht nicht wie es den Columnenüberschriften zufolge der Fall sein sollte innerhalb der in der fünften Columne angegebenen Grenzen. Die Ueberschrift der fünften Columne trifft nämlich zwar für die grosse Mehrzahl der Zonen zu, die Columne gibt aber thatsächlich überall die Rectascensionen des ersten und des letzten der für die Reduction der betr. Zone benutzten Zeit- und Polsterne.

Verzeichniss der Refractoranschlüsse, welche zur Bildung von Catalogörtern benutzt worden sind.

Die erste Columne gibt die Catalognummer des zu bestimmenden Sterns,

die zweite und dritte die Beobachtungsepoche,

die vierte die Catalognummer des Vergleichsterns, wobei ein * Anschluss durch Messung von Positionswinkel und Distanz bezeichnet, und der Zusatz α oder δ angibt, dass nur α oder nur δ beobachtet worden ist.

In den Fussnoten sind die bei der Reduction in Rechnung gezogenen Eigenbewegungen der Vergleichsterne angegeben.

Cat. Nr. eipzig I	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz.I)	Cat. Nr. Leipzig I	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. I)	Cat. Nr. Leipzig I	Tag	Ep.	Vgl,-S (Leipz.
1	93 Dec. 10	93.94	6	853	95 März 9	95.18	*854	1807	93 Febr. 27	93.16	1817
12	92 Oct. 24	92.82	24	882	93 Dec. 22	93-97	*881	1855	95 März 30	95.24	1850
35	92 Oct. 24	92.82	26	888	92 Nov. 26	92.90	889	»	29	95.24	1864
35	»		40	906	92 Nov. 26	92.90	913	1858	93 Febr. 4	93.09	184
48	92 Oct. 24	92.82	26	918	92 Nov. 26	92.90	936	1880	93 Febr. 4	93.09	188
73	>	38	40	930	92 Nov. 26	92.90	938	1886	93 Dec. 30	93.99	*1885
129	95 Jan. 17	95.05	*128	940	92 Dec. 9	92.94	933	29	95 April 16	95.29	*188
193	92 Oct. 24	92.82	207	949	95 März 12	95.19	944	30	95 April 19	95.30	*188
239	92 Oct. 24	92.82	240	970	92 Dec. 9	92.94	966	1892	93 Febr. 4	93.09	188
252	92 Oct. 26	92.82	254	980	92 Dec. 9	92.94	981	1900	93 Febr. 4	93.09	190
268	92 Oct. 24	92.82	272	984	92 Dec. 9	92.94	991	1934	93 Febr. 4	93.09	193
276	92 Oct. 24	92.82	279	998	92 Dec. 9	92.94	1000	1947	93 März 4	93.17	196:
295	92 Oct. 24	92.82	301	1007	95 März 20	95.21	1000	1949	93 Febr. 6	93.10	196:
300	92 Nov. 15	92.88	309	3007	95 März 30	95.24	1009	1950	95 März 30	95.24	194
316	92 Nov. 15	92.88	326	1096	92 Dec. 9	92.94	1118	1955	93 Febr. 6	93.10	194
>	92 Nov. 17	92.88	326a	1124	92 Dec. 9	92.94	1128	3	95 März 30	95.24	195
322	92 Nov. 13	92.88	325	»	96 Nov. 26	96.91	1120	1971	95 März 30	95.24	198
324	95 Jan. 18	95.05	287	20	20	96.91	1128	1974	93 Febr. 6	93.10	194
>>	×	95.05	291	1129	92 Dec. 9	92.94	1132	2006	95 April 10	95.27	*200
337	92 Nov. 15	92.88	330	1142	93 Jan. 7	93.02	1137	2012	93 Febr. 6	93.10	2022
354	92 Nov. 15	92.88	370	1193	93 Jan. 7	93.02	1194	2018	95 März 30	95.24	2020
368	92 Nov. 19	92.89	*369	1224	93 Jan. 7	93.02	1239	2060	94 Jan. 21	94.05	204
>	95 Jan. 22	95.06	*369	1238	93 Jan. 7	93.02	1241	2065	93 Febr. 16	93.12	204
406	95 Febr. 8	95.10	407	1381	93 Jan. 23	93.06	1385	2082	93 Febr. 6	93.10	209
427	92 Nov. 15	92.88	411	1401	93 Jan. 7	93.02	1382	2087	94 Jan. 11	94.03	2089
446	92 Nov. 15	92.88	422	1407	93 Jan. 23	93.06	1410	2090	93 Febr. 6	93.10	209
468	92 Nov. 17	92.88	455	1432	93 Jan. 23	93.06	1425	2106	93 Febr. 16	93.12	212
9	95 Febr. 15	95.12	455	1438	93 Jan. 23	93.06	1415	2107	93 Febr. 6	93.10	209
489	92 Nov. 17	92.88	483	1441	93 Jan. 29	93.08	*1439	2120	93 Febr. 16	93.12	212
505	95 Febr. 13	95.12	498	1459	93 Jan. 23	93.06	1468	2124	93 März 4	93.17	213
533	92 Nov. 15	92.88	527	1487	93 Jan. 23	93.06	1505	2192	93 Febr. 6	93.10	221
542	92 Nov. 15	92.88	537	20027	93 Jan. 23	93.06	1501	2198	94 Jan. 21	94.05	2210
547	92 Nov. 15	92.88	553	1513	93 Jan. 7	93.02	1488	2208	93 Febr. 6	93.10	2210
578	95 Febr. 15	95.13	*579	1516	The state of the s	1000	C.256.00	2225	94 Jan. 11	94.03	221.
591	92 Nov. 17	92.88	594	1542	95 April 10 95 April 10	95.27	1543	2237	93 März 12	93.19	223
724	95 März 3	95.17	732	1597		95.27	1592	2247	94 Jan. 21	94.05	225
738	92 Nov. 26	92.90	736	1602	95 April 10	95.27	1592	2251	94 Jan. 21	94.05	225
769	95 März 8	95.18	*768	1623	93 Febr. 4	93.09	1627	2273	93 März 12	93.19	228
779	95 März 3	95.17	780	1635	93 Febr. 4	93.09	1637	2300	94 Jan. 11	94.03	228
780	95 März 3	95.17	789	1636	93 Febr. 4	93.09	1640	2309	93 März 12	93.19	230
781	95 März 8	95.18	*782	1694	93 Febr. 4	93.09	1689		93 März 4	120000000000000000000000000000000000000	177
795	92 Nov. 26	92.90	798	1696	93 Febr. 4	93.09	1699	2310		93.17	232
809	95 Febr. 15	95.12	808	1745	93 Febr. 4	93.09	1743	2312	94 Jan. 11	94.03	232
825	92 Nov. 26	1	812	1785	93 Febr. 4	93.09	1766	2314	93 Febr. 6	93.10	233

Zone 10° bis 15°. Leipzig I. — Einleitung.

Cat. Nr. Leipzig I	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. I)	Cat. Nr. Leipzig I	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. I)	Cat. Nr. Leipzig I	Tag	Ep.	VglSi (Leipz.
2326	94 Jan. 21	94.05	2323	2983	93 März 24	93.22	2993	4260	95 Mai 26	95.40	4244
2343	94 Jan. 21	94.05	2323	3010	93 März 25	93.23	3005	»	»	95.40	4269
2346	93 März 4	93.17	2352	3013	93 März 25	93.23	3021	4268	93 April 7	93.26	4274
2359	94 Jan. 11	94.03	2370	3022	95 April 25	95.31	3030	4270	95 Mai 26	95.40	4269
2373	93 Febr. 6	93.10	2395	3040	93 März 24	93.22	3038	*	*	95.40	4276
2385	93 Febr. 16	93.12	2392	3074	93 März 24	93.22	3080	4363 »	95 Mai 26	95.40	4359
2394	94 Jan. 11	94.03	2401	3078	93 März 25	93.23	3072		on April 7	95.40	4369
2396	93 März 12	93.19	2393	3122	93 März 25	93.23	3127	4454	93 April 7	93.26	4457
2462	93 März 4	93.17	2463	3157	93 März 24	93.22	3163	4523 *	93 April 14 95 Mai 28	93.28 95.40	*4521 *4521
2479	93 Febr. 27	93.16	2484	3219	95 April 25	95.31	3217	4533	93 April 12	93.28	4542
2492	93 März 12	93.19	2498	3256	93 März 25	93.23	3260		93 April 12	93.28	4560
2497	93 März 12	93.19	2498	3263	93 März 25	93.23	3247	4554	95 Mai 28		11
2551	93 März 12	93.19	2561	3282	95 Mai 12	95.36	3303	4572 »	95 Mai 20	95.40 95.40	4562 4560
2553	93 März 12	93.19	2581	3289	93 März 29	93.24	3297	4573	93 April 12	93.28	4574
2554	94 Jan. 21	94.05	2561	3294	95 Mai 12	95.36	3298	4577	95 Mai 28	95.40	4560
2560	94 Jan. 11	94.03	2575	3296	93 März 24	93.22	3312	*	95 20	95.40	4562
2562	94 Jan. 11	94.03	2575	3305	93 März 24	93.22	3312	4600	95 Mai 28	95.40	4601
2574	94 Jan. 11	94.03	2585	3334	93 März 29	93.24	3336	»	»	95.40	4605
2586		1000000			1		f I	4644	94 Mai 16	94-37	4647
	93 März 4 93 März 4	93.17	2599.	3343	93 März 24	93.22	3354	4694	93 April 12	93.28	4687
2591		93.17	2573	3345	93 März 24	93.22	3353	4698	93 April 12	93.28	4687
2594	93 März 4	93.17	2580	3368	93 März 24	93.22	3371	4733	94 Mai 16	94.37	4726
2603	94 Jan. 11	94.03	2616	3381	93 März 24	93.22	3379	»	*	94.37	4730
2605	93 Febr. 6	93.10	2620	3382	93 März 29	93.24	3388	4735	93 April 12	93.28	4744
2606	93 Febr. 6	93.10	2620	3409	93 März 24	93.22	3411	4741	93 April 12	93.28	4747
2630	93 März 4	93.17	2611	3410	93 März 24	93.22	3413	>	96 Juni 1	96.41	4743
2652	94 Jan. 11	94.03	2659	3445	93 März 29	93.24	3448	»	»	96.41	4747
2673	94 Jan. 11	94.03	2659	3449	93 März 29	93.24	3452	4752	93 April 12	93.28	4754
2701	94 Jan. 11	94.03	2723	3489	93 März 24	93.22	3492	4775	93 April 12	93.28	4778
2704	93 März 12	93.19	2697	3497	93 März 29	93.24	3500	4798	94 Mai 16	94-37	4799
2705	94 Jan. 11	94.03	2715	3528	95 Mai 12	95.36	3523	4899	94 Mai 16	94-37	4903
2731	93 März 25	93.23	2737	3537	93 März 28	93.24	3538	4972	93 April 20	93.30	4979
2732	93 März 24	93.22	2738	×	95 Mai 6	95.34	3538	4985	93 April 20	93.30	4989
2733	95 April 25	95.31	2721	3580	95 Mai 12	95.36	3578	5014	94 Mai 16	94-37	5035
20	>	95.31	2735	»	»	95.36	3572	5018	93 April 20	93.30	5021
2736	93 März 29	93.24	2737	3583	95 Mai 12	95.36	3585	5085	93 April 20	93.30	5088
2744	93 März 24	93.22	2760	3589	93 März 24	93.22	3593	5115	93 April 20	93.30	5118
2751	93 März 25	93.23	2737	3622	93 März 29	93.24	3627	5142	93 April 20	93.30	5145
2771	93 März 24	93.22	2760	3628	93 März 29	93.24	3641	5162	94 Mai 16	94.37	5168
2784	93 März 24	93.22	2772	3629	93 März 29	93.24	3641	5211	94 Mai 16	94.37	5205
2793	95 April 25	95.31	2806	3657	93 März 29	93.24	3661	5346	93 Mai 12	93.36	5336
2800	93 März 25	93.23	2789	3772	93 April 5	93.26	3771	5366	94 Juni 22	94.47	5378
2817	93 März 25	93.23	2834	»	95 Mai 13	95.36	3771	5369	93 Mai 12	93.36	5373
2821	95 April 25	95.31	2829	3857	93 April 6	93.26	3855	5413	93 Mai 12	93.36	5414
2824	93 März 25	93.23	2834	3895	95 Mai 13	95.36	'3901	5434	94 Juni 22	94.47	5438
2832	95 April 25	95.31	2831	3908	93 April 6	93.26	3912	5440	93 Mai 12	93.36	5450
2846	93 März 25	93.23	2834	3944	95 Mai 13	95.36	3943	5487	93 Mai 12	93.36	5493
2867	93 März 25	93.23	2873	4096	95 Mai 21	95.38	4063	5538	93 Juni 3	93.42	*5537
2884	93 März 25	93.23	2889	*	or Mai ar	95.38	4118	5550	94 Juni 22	94.47	5548
2885	93 März 27	93.23	*2886	4109 »	95 Mai 21	95.38 95.38	4063 4118	5552	94 Juni 22	94.47	5548
2897	93 März 29	93.24	2918	4127	95 Mai 28	95.40	*4126	5606	94 Juni 22 93 Juni 7	93.43	5598
2901	95 Mai I	95.33	2898		1	1 -	ll I				5659
2908	95 April 25	95.31	2902	4190	93 April 7	93.26	4205	5674 »	93 Juni 7 96 Aug. 4	93.43 96.59	5659
2928	93 März 25	93.23	2941	4197	93 April 7	93.26	4204	5697	93 Juni 7	93.43	5708
2943	95 April 25	95.31		4224	93 April 7	93.26	4228			1	i -
a military and a second	95 April 25 93 März 25	11	2952	4230	93 April 7	93.26	4219	5700	93 Juni 7 94 Juni 28	93.43	5708
2958	93 Marz 25 95 April 25	93.23	2952	4240	93 April 7	93.26	4246	5741 »	94 Juni 28 »	94.49 94.49	5727 5746
2973		95.31	2986	•	ii	1	II I			ノヤ・オフ	11 3170
	F.C.										

Cat. Nr. Leipzig I	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. I)	Cat. Nr. Leipzig I	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. 1)	Cat. Nr. Leipzig I	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. I
5751	94 Juni 28	94.49	5750	6769	95 Aug. 18	95.63	*6768	7450	93 Oct. 19	93.80	7468
5768	93 Juni 7	93.43	5775	6790	93 Juni 16	93.45	6800	7451	93 Oct. 19	93.80	7468
5774	94 Juni 23	94.47	5773	6794	93 Juni 16	93.45	6800	7489	93 Oct. 5	93.76	7496, 97
5780 5805	93 Juni 7	93.43	5787	6797	93 Juni 16	93.45	6803	7511	93 Oct. 11	93.77	7507
5821	93 Juni 7 94 Juni 28	93.43	5806	6811	93 Juni 15	93.45	6818	7513	93 Oct. 19	93.80	7531
5882	1 * * * .	94.49	58231 5871	6840	94 Sept. 2 94 Sept. 2	94.67	6829	7541	93 Oct. 19	93.80	7538
5887	93 Juni 7 93 Juni 7	93.43	5896	6843 6872	,	94.67	6829 6881	7547	93 Oct. 11	93.77	7553
5956	93 Juni 7	93.43 94.49	5957	6878	93 Juni 22 93 Juni 22	93.47	6863	7557	93 Oct. 9	93.77	7551
5965	93 Juni 7	93.43	5953	6882	1	93.47	*6881	7569	93 Oct. 11	93.77	7572
6001	93 Juni 8	93.43	6007	6885	93 Juli 3 94 Sept. 2	93.50	1886	7571	93 Oct. 11 96 Aug. 27	93.77 96.65	7574
6017	93 Juni 8	93.43	6022	6886	94 Sept. 11	94.69	*6887	7588 *	90 Aug. 27	96.65	7590 7592
6036	93 Juni 8	93.43	6032	6895	93 Juni 22	1	6921	7601	94 Oct. 27	94.82	*7600
6096	93 Juni 8	93.43	6101	»	93 Jun 22	93·47 93·47	6925	7602	93 Oct. 11	93.77	7632
6099	93 Juni 8	93.43	6101	»	>	93.47	6939	7637	93 Oct. 5	93.76	7647
6103	93 Juni 8	93.43	6102	6915	93 Juni 22	93.47	6921	7639	93 Oct. 11	93.77	7632
6136	93 Juni 8	93.43	6167	» *	»	93.47	6925	7649	93 Oct. 5	93.76	7674
6144	93 Juni 8	93.43	6167	6928		93.47	6939	7653	96 Aug. 27	96.65	7651
6151	93 Juni 8	93.43	6155	6933	, ,	93.45	6936	»	96 Oct. 5	96.76	7671
6187	93 Juni 8	93.43	6170	30	93 Juni 22	93.47	6921 6925	*	»	96.76	7672
6265	93 Juni 8	93.43	6270	»	>	93.47	6939	7664	93 Oct. 11	93.77	7682
6299	94 Juni 28	94.49	6305	6934	93 Juni 22	93.47	6921	7701	93 Oct. 11	93.77	7710
6321	93 Juni 8	93.43	63192	»	x >	93.47	6925	7703	93 Oct. 11	93.77	7710
6338	93 Juni 8	93.43	6335	» »	93 Oct. 5	93.47	6939 69 3 9	7714 *	94 Nov. 15	94.87 94.87	7710
6340	93 Juni 8	93.43	6345	6970	93 Juni 16	93.45	6973	7722	93 Oct. 20	93.80	7738
6378	93 Juni 8	93.43	6386	6978	93 Juni 15	93.45	6971	7765	94 Nov. 15	94.87	77668
6426	93 Juni 15	93.45	64248	6999	93 Juni 22	93.47	7014	*	94 Dec. 1	94.91	7766
*	93 Juni 16	93.45	6424a	7017	93 Juni 16	93.45	7029	7787	93 Nov. 1	93.83	7792
6432	93 Juni 16	93.45	6430	7018	93 Juni 16	93.45	7028	7791	93 Oct. 25	93.81	7779
6436	93 Juni 15	93.45	6455	7024	93 Juni 22	93.47	7029	7793	93 Oct. 20	93.80	7772
6441	93 Juni 16	93.45	6437	7025	93 Juni 16	93.45	7029	7794	93 Nov. 1	93.83	7805
6469	93 Juni 15	93.45	6468	7038	93 Juni 22	93.47	7049	7807	93 Oct. 20	93.80	7801
6475	94 Sept. 2	94.67	6489	7055	93 Oct. 19	93.80	7045	788o	93 Nov. 1	93.83	7882
6478	93 Juni 16	93.45	6486	7064	93 Oct. 9	93.77	7072	7954	93 Oct. 20	93.80	7962
6501	94 Sept. 2	94.67	6508	7091	93 Oct. 9	93.77	7082	7955	93 Oct. 25	93.81	7971
6522	93 Juni 15	93.45	6543	7103	93 Oct. 19	93.80	7092	7986	93 Nov. 1	93.83	7976
6527	93 Juni 16	93.45	6516	7105	93 Oct. 19	93.80	7092	7993	94 Dec. 1	94.91	7997
6537	93 Juni 15	93.45	6543	7111	93 Oct. 5	93.76	7115	7998	93 Oct. 20	93.80	8003
6541 6572	93 Juni 16 93 Juni 21		6548	7214	93 Oct. 9	93.77	7223	8018	93 Nov. 1	93.83	8022
6585	93 Juni 21	93.47	6584	7270	93 Oct. 9	93.77	7293	8088	94 Dec. 1	94.91	8100
6588	93 Juni 21 94 Sept. 2	93·47 94.67	6600 6594	7304	93 Oct. 9	93.77	7306	8089	94 Dec. 1	94.91	8086
6599	94 Sept. 2	94.67	6601	7308	93 Oct. 19	93.80	7320	8101	93 Nov. 1	93.83	8102
6620	93 Juni 21	93.47	6600	7327	93 Oct. 11	93.77	7322	8126	93 Nov. 1	93.83	8135
6627	93 Juni 15	93.45	6625	7330	93 Oct. 9	93.77	7321	8199	93 Oct. 20	93.80	8208
6630	93 Juni 15	93.45	6638	7339	93 Oct. 9	93.77	7321	8210	93 Nov. 7	93.85	*8209
6647	93 Juni 15	93.45	6662	7365	93 Oct. 5	93.76	7372	8235	95 Sept. 21	95.72	8233
6649	93 Juni 21	93.47	6684	7378	93 Oct. 19	93.80	7393	8248	93 Oct. 20	93.80	826r
6651	93 Juni 15	93.45	6645	7205	02 Oct 10	93.80	7421	8253	93 Oct. 25	93.81	8229
6653	93 Juni 15	93.45	6638	7395	93 Oct. 19	93.80	7393	8266	93 Oct. 20	93.80	8267
6659	93 Juni 21	93.47	6684	7412 »	93 Oct. 19	93.80 93.80	7393 7421	8273	93 Oct. 25	93.81	8272
6685	93 Juni 16	93.45	6671	7424	93 Oct. 5	93.76	7409	8302	93 Nov. 1	93.83	8318
6714	93 Juni 15	93.45	6724	7425	93 Oct. 11	93.77	7411	8309	93 Nov. 1	93.83	8318
6721	93 Juni 22	93.47	6720	7427	93 Oct. 5	93.76	7435	8319 8225	93 Oct. 25	93.81	8312
6753	93 Juni 22	93.47	6763	7432	93 Oct. 11	93.77	7423	8325 8226	93 Nov. 1 93 Nov. 1	93.83	8321
6759	93 Juni 22	1	U		93 Oct. 9	1	11	8336	95 NOV. 1	93.83	8321
	¹ E.B. 0.000			3. 0:000 +0				•		•	14

Digitized by Google

Cat. Nr. Leipzig I	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. 1)	Cat Nr. Leipzig I	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. I)	Cat. Nr. Leipzig I	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. I)
8366	95 Sept. 21	95.72	8371	8616	95 Sept. 23	95.72	*8617	9127	93 Dec. 3	93.92	9136
8367	95 Sept. 21	95.72	8371	8621	93 Nov. 10	93.86	8623	9130	93 Dec. 3	93.92	9131
8388	93 Nov. 21	93.89	8380	8640	93 Nov. 9	93.85	8632	9134	93 Dec. 3	93.92	9133
8397	93 Nov. 9	93.85	8407	8641	95 Sept. 23	95.72	8642	9211	93 Dec. 3	93.92	9212
8399	93 Nov. 21	93.89	8417	8659	95 Sept. 24	95.73	8664	9243	93 Dec. 7	93-93	9242
8408	93 Nov. 21	93.89	8401	8690	93 Nov. 21	93.89	8700	9252	95 Sept. 28	95.74	9255
8437	93 Nov. 10	93.86	8436	8695	93 Nov. 21	93.89	8700	9280	93 Dec. 7	93.93	9282
8441	93 Nov. 9	93.85	8453	8705	93 Nov. 10	93.86	8686	9300	93 Dec. 7	93.93	9305
8442	93 Nov. 10	93.86	8436	8712	93 Nov. 21	93.89	8700	9333	93 Dec. 7	93.93	9327
8463	93 Nov. 21	93.89	8461	8744	95 Sept. 24	95.73	8746	9336	93 Dec. 7	93.93	9338
8478	93 Nov. 9	93.85	8480	8758	93 Nov. 21	93.89	8747	9353	95 Oct. 21	95.80	9366
8486	93 Nov. 9	93.85	8472	8768	96 Oct. 5	96.76	8771	9393	93 Dec. 7	93.93	9386
8488	93 Nov. 9	93.85	8484	8774	93 Nov. 10	93.86	8787	9418	93 Dec. 7	93.93	9419
8498	95 Sept. 23	95.72	8472	8776	93 Nov. 10	93.86	8770	9434	93 Dec. 7	93.93	9442
»	>	95.72	8503	8793	93 Nov. 10	93.86	8795	9459	93 Dec. 10	93-94	9466
8500	93 Nov. 9	93.85	8503	8808	93 Nov. 21	93.89	8824	9460	93 Dec. 10	93-94	9465
8515	93 Nov. 21	93.89	8526	8810	93 Nov. 10	93.86	8816	9462	95 Dec. 13	95.95	9440
8523	95 Sept. 23	95.72	8516	8843	93 Dec. 3	93.92	8851	*	>	95.95	9456
9	oo Nou	95.72	8532	8891	93 Dec. 3	93.92	8897	» »	»	95·95 95·95	94618 9469
8542	93 Nov. 9	93.85 93.85	8538 8541	8937	93 Dec. 3	93.92	8933	*	,,	95.95	9473
8549	93 Nov. 13	93.87	*8547	8939	93 Dec. 3	93.92	8941	»	96 Aug. 28	96.66	9469
8579	93 Nov. 10	93.86	8580	8970	93 Dec. 3	93.92	8976	9463	93 Dec. 10	93.94	9461
8586	93 Nov. 9	93.85	8605	8986	93 Dec. 3	93.92	8997	9484	93 Dec. 10	93.94	9479
8589	93 Nov. 9	93.85	8611	9003	93 Dec. 3	93.92	8997	9486	93 Dec. 10	93.94	9479
8595	93 Nov. 21	93.89	8593	9004	93 Dec. 3	93.92	9009	9492	93 Dec. 10	93.94	9494
8596	93 Nov. 9	93.85	8611	9085	93 Dec. 3	93.92	9087	»	>	93.94	9495
8610	93 Nov. 21	93.89		9126	93 Dec. 7	93.93	9109	9547	93 Dec. 10	93.94	9546

Cat. Nr. Leipzig II	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. II)	Cat. Nr. Leipzig II	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. II)	Cat. Nr. Leipzig II	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. II)
18	95 Jan. 14	95.04 95.04	14 26	687 *	95 Febr. 15	95.12 95.12	703 685	1471 1478	95 März II 95 März II	95.19 95.19	14 93 1479
75	95 Jan. 14	95.04	*76	830	95 März 3	95.17	837	1487	95 März II	95.19	1482
110	95 Jan. 14	95.04	111	88o	95 März 3	95.17	900	1516	95 März 9	95.18	1518
121	95 Jan. 14	95.04	142	905	95 März 3	95.17	902	>	>	95.18	1541
123	95 Jan. 14	95.04	127	919	95 März 3	95.17	922	1519	96 Nov. 26	96.90	1520
167	95 Jan. 14	95.04	165	973	95 März 3	95.17	953	,	*	96.90	1529
338	95 Jan. 14	95.04	341	977	95 März 3	95.17	953	1520	96 Nov. 26	96.90	1529
»	»	95.04	343	987	95 Febr. 15	95.12	981	1546	95 März 11	95.19	1539
361	95 Jan. 14	95.04	333	1021	95 März 9	95.18	1019	1644	95 März 30	95.24	1637
»	»	95.04	384	1031	95 März 11	95.19	1037	»	97 Jan. 5	97.01	1637
408	95 Jan. 18	95.05	391	1032	95 März 11	95.19	*1031	*	» 95 März 20	97.01	*1656
*	*	95.05	396	1065	95 März II	95.19	1087	1655		95.21	1676
416	95 Jan. 18	95.05	403	1070	95 März 11	95.19	1057	1675	-5	95.19	1. 1
>	-	95.05	429	»	»	95.19	1088	1694	95 März 20	95.21	*1693
435	, ,	95.05	339(I)	1094	95 März 9	95.18	1060	1716	95 März 11	95.19	1715
464 »	95 Jan. 18	95.05 95.05	460 479	1132	95 März 12	95.19	1130	1769	95 März 20	95.21	*1768
517	95 Jan. 18	95.05	540	1158	95 Febr. 15	95.12	1160	1793	95 März 18	95.21	1785
' '	95 Febr. 10	95.11		1183	95 März 20	95.21	1187	1796	95 März 18	95.21	1802
534 588	95 Febr. 8	1	533	1213	95 März 20	95.21	1211	1816	95 April 8	95.27	1818
	95 Febr. 10	95.10	597	1249	95 März 20	95.21	1237	1843	95 März 18	95.21	1823
623 628	1	95.11	592	1263	95 März 20	95.21	1266	»	»	95.21	1849
	95 Febr. 13	95.12	641 626	1357	95 März 3	95.17	1364	1855 *	95 April 8 95 April 10	95.27 95.27	1856 1852
639	95 Febr. 13	95.12		1360	95 März 3	95.17	1350	1880	95 April 10 95 März 18	95.21	1867
654	95 Febr. 15	95.12	*655	1391	95 März 11	95.19		1898	1		1892
1	1	1	Į l	,33,	75 112012 11	737	-373	1 1090	95 März 18	95.21	1092

Cat. Nr. Leipzig II	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. II)	Cat. Nr. Leipzig II	Tag		Ep.	VglSt. (Leipz. II)	Cat. Nr. Leipzig II	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. II)
1911	95 März 30	95.24	1903	2766	94 Jan.	29	94.08	2750	3664	95 April 19	95.30	3650
1926	95 März 30	95.24	1925	2789	94 Jan.	29	94.08	2783	3666	95 April 24	95.31	3662
1931	95 März 11	95.19	1936	2792	94 Jan.	29	94.08	2786	3671	95 April 19	95.30	3614
1945	95 April 15	95.28	1944	2810	94 Jan.	29	94.08	2820	•	*	95.30	3639
1950	95 März 11	95.19	1957	2817	94 Jan.	29	94.08	2815	3714	95 April 24	95.31	3732
1959	95 April 8	95.27	1981	2824	97 Febr.	3	97.09	2778	3727	95 April 19	95.30	3744
1964	95 April 1	95.25	1988	»	»		97.09	2790	3751	95 April 24	95.31	3762
1980	95 März 30	95.24	1979	2827	94 Jan.	29	94.08 94.08	2815 2825	3763	95 April 24 95 Agril 24	95.31 95.31	3798 3764
1992	95 April 1	95.25	2014	2831 2834	94 Jan. 94 Jan.	29 29	94.08	2825	3767 37 7 0	95 Agril 24 95 April 24	95.31	3768
2080 »	95 April 1	95.25 95.25	2065 2092	2845	97 Febr.	-	97.09	2778	3771	95 April 24	95.31	3764
2160	95 April 1	95.25	2168	**	»	, ,	97.09	2790	3773	95 April 24	95.31	3758
2174	95 April 1	95.25	2165	2849	97 Febr.	3	97.09	2821	3774	95 April 24	95.31	3758
>	»	95.25	2177	»	»		97.09	2840	»	>	95.31	3783
2186	95 April 1	95.25	2184	2853	94 Jan.	29	94.08	2872	3800	95 April 24	95.31	3801
2204	95 April 1	95.25	2200	2893	94 Febr.	. 8	94.10	2891 2899	3810	95 April 24	95.31	3805
, »	»	95.25	2221	2916	94 Febr.	. 8	94.10	2913	3811	95 April 24	95.31	3830
2214	95 April 15	95.28 95.28	2221 2231	2930	94 Febr		94.10	2927	3816	95 April 24	95.31 95.31	3802 3851
2223	95 April 10	95.27	2208	2933	94 Febr.		94.14	*2932	3818	95 April 24	95.31	3830
2229	95 April 10	95.27	2215	2935	94 Febr.	. 22	94.14	*2934	3823	95 April 24	95.31	3802
2230	95 April 10	95.27	2220	2943	94 Febr.	. 8	94.10	2934	*	»	95.31	3851
2232	95 April 10	95.27	2219	2945	94 Febr.	. 8	94.10	2962	>	97 Febr. 3	97.09	3788
2238	95 April 10	95.27	2225	2966	94 Febr.		94.10	2962	» 3874	95 Mai 1	97.09 95·33	3802 3895
2240	95 April 15	95.28	2235	2982	94 Febr.		94.10	2983	3882	95 Mai 1	95.33	3895
2243	95 April 10	95.27	2220	2986	94 Febr.		94.10	2988	3917	95 Mai I	95.33	3901
2016	95 April 15	95.27	2215	3003	94 Febr.	_	94.10	2988	3933	95 Mai I	95.33	3913
2246 2247	95 April 15	95.28 95.28	2245 2245	3020	94 Febr		94.10	3019	3986	95 Mai I	95.33	4017
2249	95 April 15	95.28	2235	3024	94 Febr. 94 Febr.		94.10	3013	»	>	95.33	4042
2260	95 März 25	95.23	2264	3041 3048	94 Febr.		94.14	3045 3054	4028	95 Mai 5	95-34	4051
»		95.23	2275	3086	94 Febr		94.14	3071	4061	95 Mai 5	95-34	4051
, »	95 April 15	95.28	2275	3204	94 Febr.		94.14	3202	4066	95 Mai 5	95.34	4065
2261	95 April 15	95.28 95.28	2262 2255 ¹	3234	94 Febr.		94.14	3217	4077	95 Mai 5	95.34	4086
2283	95 April 15	95.28	2284	3235	94 Febr.		94.14	3211	4131	95 Mai 6	95·34 97.09	*4130 4122
*	97 Jan. 5	97.01	22551	3243	94 Febr.	. 20	94.14	3242	4142 >	9/ Febi. 3	97.09	4148
×	*	97.01	2262	3261	97 Jan.	5	97.01	3262	4148	95 April 19	95.30	4156
2284	95 April 15	95.28	22551	3263	94 Febr.		94.14	3286	4149	97 Febr. 3	97.09	4148
» »	97 Jan. 5	97.01 97.01	2262 2255 ¹	3351	94 Febr.		94.14	3350	4218	95 April 24	95.31	4254
2289	95 April 15	95.28	2298	3376	94 Febr.		94.14	3370	4233	95 April 24	95.31	4252
2320	95 April 15	95.28	2314	3380	94 Febr.	20	94.14 94.14	3360	4245	95 April 24	95.31	4224
2334	95 April 16	95.29	2331	3435	94 Febr.	20	94.14	3399 3448	4247	95 April 24	95.31	4254
2342	95 April 16	95.29	2313	347I	94 Febr.		94.14	3452	4260	95 April 24	95.31	4252
2486	95 April 16	95.29	2473	> ×	»	-	94.14	3466	4268	95 April 24	95.31	4246
»	»	95.29	2477	3485	94 Febr.	20	94.14	3484	4341	95 Mai 5 95 Mai 5	95.34	*4340
2505	95 April 16	95.29	2487	3491	94 Febr.		94.14	3490	4346	95 Mai 5 95 Mai 5	95·34 95·34	4325
2554 2590	95 April 16 95 April 10	95.29 95.27	2558 2591	3503	94 Febr.	. 20	94.14		43 5 5 · 4357	95 Mai 5	95.34	4334 4350
2602	95 April 10	95.27	2578	2507	94 Febr.	20	94.14	3498	4409	95 Mai 10	95.35	4422
2603	95 April 10	95.27	2578	3507	95 April		94.14 95.30	3504 3550	4524	95 Mai 10	95.35	4519
2628	94 Jan. 29	94.08	2622	3575 3592	95 April		95.30	3604	4545	95 Mai 6	95.34	*4544
2649	94 Febr. 22	94.14	*2650	3598	95 April		95.30	3615	4601	95 Mai 10	95.35	4607
2669	94 Jan. 29	94.08	2705	3601	95 April		95.30	*3601	*	>	95.35	4613
2682	94 Jan. 29	94.08	2686	3625	95 April		95.30	3643	4664	97 April 21	97.30	4646
*	»	94.08	2710	3637	95 April		95.30	3640	* 4679	95 Mai 10	97.30 95.35	6° 1989 2 4686
2698	94 Jan. 29	94.08	2705	>	>		95.30	3645	4683	95 Mai 10	95.35	11
2732	97 April 6	- •	2730	•			۱ ۱	ıı l	66	1 / 3 10	1 /3.33	,
	¹ F.C. ²	S. And	nang II (Le	eipz. II, S. 2	48)							1

Cat. Nr. Leipzig II	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. Il)	Cat. Nr. Leipzig II	Tag		Ep.	VglSt. (Leipz. II)	Cat. Nr. Leipzig II	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz II)
4687	95 Mai 10	95.35	4686	6452	94 Mai	19	94.38	6460	8074	94 Juli 25	94.56	8070
4708	95 Mai 10	1	4700	6519	94 Mai	19	94.38	6507	»	*	94.56	8073
»	•	95.35	4709	»	96 Juli	21	96.55	6507	8083	94 Juli 25	94.56	8082
4778	95 Mai 10	95.35	4756	, »	3		96.55	6548	8219	94 Juli 25	94.56	8226
4802	95 Mai 10	7000	4781	4826 1066	94 Mai 94 Mai	19	94.38	6590	8227	94 Juli 25	94.56	8228
4831	95 Mai 12	1 - 0 - 0	4825	6618	94 Mai 95 Mai	19 29	94.38 95.41	6587 6629	8257	94 Juli 25	94.56	8258
4883	95 Mai 12	700	4876	6621	95 Mai	29	95.41	6631	8261 8288	94 Juli 25	94.56	8272
4914	95 Mai 12 95 Mai 12	100	4902 4916	6725	95 Mai	29	95.41	6719	0200 »	94 Juli 25 96 Aug. 4	94.56	8297 8297δ
4929 5004	95 Mai 2	1	5007	»	»		95.41	6728	8289	94 Juli 25	94.56	8282
5017	95 Mai 2	1 20 00	5009	6757	95 Mai	29	95.41	6773	8301	94 Sept. 15	94.70	82993
*	»	95.33	5010	6829	95 Mai	29	95.41	6834	8305	94 Sept. 15	94.70	8314
5031	95 Mai 13	95.36	*5032	60.5	»		95.41	6849 ¹	8333	94 Sept. 15	94.70	8351
5045	95 Mai 2	75.00	5048	6845 6884	95 Mai 95 Mai	29	95.41	6840 6864	8373	94 Sept. 15	94.70	8388
*	»	95.33	5053		95 Mai 94 Juni	29 22	95.41	6947	»	»	94.70	8401
5091	95 Mai 2	1000	5093	6946 7033	94 Juni	22	94.47	7035	8390	94 Sept. 15	94.70	8364 8394
5114	95 Mai 2 95 Mai 2	7000	5120	7043	94 Juni	22	94.47	7036	8455	94 Sept. 15	94.70	8443
5244 5267	95 Mai 12	75 55	5245 5263	*	»	-	94.47	7055	8456	94 Sept. 15	94.70	8443
5280 5280	95 Mai 12	1 .	5276	7069	94 Juni	22	94-47	7067	8488	94 Sept. 15	94.70	8490
5326	95 Mai 13	700	*5325	7157	94 Juni	22	94.47	7169	8506	94 Sept. 15	94.70	84914
5360	95 Mai 12	1	5362	*	»		94.47	7175	×	>	94.70	8542
5377	95 Mai 21		5372	7159	94 Juni 96 Aug.	22 4	94·47 96.59	7142 7142	8508	94 Sept. 17	94.71	8509
5468	95 Mai 26	_	5486	»	»	7	96.59	7156	8523	94 Sept. 17	94.71	8525
5472	95 Mai 21	95.38	5506	7189	94 Juni	22	94-47	7181	8544 >	94 Sept. 17	94.71	8520 8562
5474	95 Mai 21	95.38	5506	» >	>		94.47	7196	8546	94 Sept. 17	94.71	8562
5476	95 Mai 21	95.38	5468	7203	94 Juni	29	94.47	7197	8556	94 Sept. 17	94.71	8535
» .	95 Mai 26	1 -0 .	5486	7206	94 Juni	29	94.49	7212	8618	94 Sept. 17	94.71	8631
5542 5562	95 Mai 28	95.38	5541 *5563	*	»	-,	94.49	7213	8684	94 Sept. 18	94.71	8644
5626	93 April 7	1 ' ' .	5615	7369	94 Juli	2	94.50	*7370	»		94.71	8671
5698	95 Mai 21		5700	7448	94 Juni	29	94-49	7458	8689	94 Sept. 18	94.71	8692
5702	95 Mai 21	95.38	5695	»	o. Tuni		94.49	7468	8703	94 Sept. 18	94.71	8683
5704	95 Mai 21		5695	7494	94 Juni	29	94.49	7493	8709 8866	94 Sept. 18 94 Sept. 19	94.71	8701 8867
5729	95 Mai 21		5715	7495 *	94 Juni	29	94.49	7472 7481	8879	94 Sept. 19	94.71	8885
5752	95 Mai 21		5747	7531	94 Juni	29	94.49	7523	8960	94 Sept. 19	94.71	8969
>	»	95.38	5748	*	>		94.49	7524	»	»	94.71	8977
5768	95 Mai 26	1 / 3 .	5784	7536	94 Juni	29	94-49	7535	9023	94 Sept. 19	94.71	9005
5776 6016	95 Mai 26 95 Mai 28	1	5765 6004	7622	94 Juni	29	94-49	7639	9024	94 Sept. 19	94.71	9040
>	95 Mai 26	95.40	6019	7627	94 Juni	29	94.49	7651	9031	94 Sept. 19	94.71	9038
6078	94 Mai 19	۱ .	6079	7634	94 Juni 94 Juli	29	94.49	7633	9037	94 Sept. 19	94.71	9038
60 96	94 Mai 19		6098	7752 7773	94 Juli 94 Juli	2 I 2 I	94·55 94·55	7750 7767	9210	94 Nov. 1	94.83	9212
6102	94 Mai 19	94.38	6115	7773 *	94 Juli		94.55	7770	9274	94 Nov. 1	94.83	9241 9249
6106	94 Mai 19	1	6079	7832	94 Juli	2 I	94.55	7828	9276	94 Nov. 6	94.84	9290
6124	94 Mai 19	1	6134	>	>		94-55	7858	»	94 Nov. 15	94.87	9290
6220	94 Mai 19	1	6205 6208	7851	94 Juli	21	94.55	7860	9493	94 Nov. 6	94.84	9476
» 6236	94 Mai 19	94.38	6227	7861	94 Juli	21	94.55	7847	3	94 Nov. 15	94.87	9476
6247	94 Mai 19	1 -	6251	7871	94 Juli	21	94·55 94.56	7870 7907 ³	9494 *	94 Nov. 6 94 Nov. 15	94.84 94.87	9476 9476
6271	94 Mai 15	h h	*6272	7913	94 Juli »	23	94.56	7907-	9526	94 Nov. 6	94.84	95498
6282	94 Mai 19	1 1 1 1	6283	7952	94 Juli	23	94.56	7961	»	94 Nov. 7	94.85	9549
6300	94 Mai 19	1	6301	7986	94 Juli	23	94.56	7981	9540	94 Nov. 6	94.84	9524
6405	94 Mai 19	1 -	6413	8019	94 Juli	24	94.56	8000	» 0556	94 Nov. 15	94.87	9524
6406	94 Mai 19	1	6413	8025	94 Juli	24	94.56	8026	9556	94 Nov. 6	94.84	9561
6425	94 Mai 19	1	6424	9069	»	_	94.56	8027	9564 *	94 Nov. 15		9545 9545
6430	94 Mai 19	94.38	6423	8068	94 Juli	24	94.56	8040	ı i	1	•	1
1	E.B. —oio	9 +0.18	3 E	.В. — о!озо	+0.36		⁸ F.C.	4 E.1	B. —0:016 ·	-0.49		

Cat. Nr. Leipzig II	Tag		Ep.	VglSt. (Leipz. II)	Cat. Nr. Leipzig II		Tag		Ep.	VglSt. (Leipz. II)	Cat. Nr. Leipzig II		Tag		Ep.	VglSt (Leipz.)
9628	94 Nov	. 7	94.85	9607	10301	95	Sept.	6	95.68	10299	11346	95	Sept.	26	95.73	11361
9632	94 Nov	. 7	94.85	9638	»		>		95.68	10352	11348	95	Sept.	26	95.73	*11347
»	»		94.85	9643	10306	95	Sept.	6	95.68	10291	11355	95	Sept.	26	95.73	11347
9639	94 Nov	7	94.85	9611	10406 }	05	Aug.	28	95.65	1	11356	95	Sept.	26	95.73	11368
*	*		94.85	9627	10407)	ll .			33.03		11427	95			95.74	11426
96 8 0	94 Nov	•	94.85	9679	10449	95	Sept.	6	95.68	10443	»	-	»		95.74	11448
9732	94 Nov		94.85	9737	10534	95	Sept.	6	95.68	*10533	11528	95	Sept.	28	95.74	1152
9750	94 Nov	•	94.85	9756	10551	95	Sept.	6	95.68	10550	»		*		95.74	1153
9773	94 Nov	7	94.85	9760	10647	95	Sept.	21	95.72	10651	11586	95	Sept.	28	95-74	11618
*	,		94.85	9786	10709	95	Sept.	21	95.72	10714	11601	95	Sept.	28	95.74	11618
9830	94 Dec.		94.94	*9831	10721	11	Sept.		95.72	10700	11610	95	Sept.	28	95.74	1161
9831	94 Dec.		94-94	9819	10762		Sept.		95.72	10756	11613	95	Sept.	28	95-74	1162
9850	94 Dec.	11	94.94	9849	×	1	»	٠	95.72	10771	>		*	1	95.74	1161:
9862	94 Dec.		94.94	9868	10829	95	Sept.	23	95.72	10828	11638	95	Oct.	21	95.80	1164
9914	95 Sept	21	95.72	9917	10837	95	Sept.	23	95.72	10835	>		*		95.80	1164
>	>		95.72	9935	»		»		95.72	10855	11647	95	Oct.	21	95.80	1162
10067	94 Dec.		94.94	10059	10846	95	Sept.	23	95.72	10854	*		»	i	95.80	11629
10071	95 Sept	- 5	95.67	10068	10929	95	Sept.	24	95.73	10927	11651	95	Oct.	21	95.80	11630
10075	95 Sept	- 5	95.67	10068	10932	95	Sept.	24	95.73	10928			O-4		95.80	
10103	95 Sept	5	95.67	*10104	10951		Sept.		95.73	10975	11673			21	95.80	1166
10121	95 Sept	5	95.67	10119	11007		Sept.	- 1	95.73	11001	11723	95	Nov.	"	95.86 95.86	11709
10161	95 Sept		95.67	101468	11025	•	Sept.	- 1	95.73	11026	11726	0.5	Nov.		95.86	11739
»	95 Sept		95.68	10146	11049		Sept.	- 1	95.73	*11048	*	73	»	••	95.86	11743
10163	95 Sept	- 5	95.67	10136	11098		Sept.	- 1	95.73	11085	11728	05	Nov.		95.86	1172
10203	95 Sept	5	95.67	101858	»	13	»	-	95.73	11087	*	/3	»		95.86	11729
»	»	_	95.67	10208δ	11110	95	Sept.	25	95.73	*11109	11738	95	Nov.	14	95.87	1175
>	95 Sept	6	95.68 95.68	10185	11111	1	Sept.		95.73	11106	11747	-	Nov.		95.87	11722
10207	OF Sent	. 6	95.68	*10206	11130	1	Sept.		95.74	11125	»	,,	»	7	95.87	1176
•	95 Sept				11285	1 - 0	Sept.	1	95.73	11283	11790	95	Nov.	14	95.87	11794
10249	95 Sept	. 6	95.68 95.68	10208 10242	11331		Sept.		95.73	11347	11808		Nov.		95.87	11809
10251	95 Sept	6	95.68	10264	11336		Sept.	. 1	95.73	11343	11846		Nov.	14	95.87	11848
•							ocpu.	- 0]	73.13	11343	• 1	/ 5	-	•	-5 1	
ı	S. Anh	ing l	I (Leip:	zig II S. 25	o) ³ 1	F.C.										

Weitere Berichtigungen zu den Leipziger Catalogen.

(Vgl. I S. 216, II S. 268.)

Catalog Leipzig I.

Nr. 958 Decl. st. 10° 2' 29.7 l. 10° 29' 29.7

Catalog Leipzig II.

Nr. 7757 Praec. st. 2:9517 l. 2:8517

- » 7856 Die laufende Nr. ist mit * zu versehen.
- » 8132 Desgl.

Zusatz zu Einl. S. (7).

Die Angabe, dass sämmtliche am Himmel vorhandene Nummern des Programms mit einer Ausnahme beobachtet worden seien, bedarf einer von Hrn. Dr. Ristenpart ausgeführten Vergleichung zufolge der Berichtigung.

Von den nach Angabe der B.D. bei Lalande oder Bessel vorkommenden, aber schwächer als 9^mo gefundenen Sternen sehlen drei, ausser 10°4285 (9^m1 L) noch 12°3098 (9^m3 K) und 6°3818 (9^m1 K).

Ferner sehlen zu vollständiger Ersüllung von § 3 des Programms sür die Zone 4°50' bis 15°10' in Leipzig I 33 und in Leipzig II 7 Sterne, nämlich

in Leipzig I die 15 Sterne: 10° 3334, 3752; 11° 2346; 12° 550, 1330, 1854, 2168, 2983, 3213, 4281; 13° 783, 3070, 3223, 4785; 14° 4508 — welche in den Königsberger Zonen vorkommen, aber in Bonn neu bestimmt wurden und deshalb die Bezeichnung B haben; ferner die 17 Königsberger Sterne: 10° 347; 11° 594, 4763, 4797, 4834;



12° 3381 (im Catalog und auf den Karten 10' zu nördlich, 8 l. 12° 41!9 st. 51!9), 4628, 4857; 13° 1122, 2792, 4965, 4967, 5032; 14° 2762, 3835, 5026; 15° 269 — bei denen in B.D. der Zusatz K fehlt; endlich der Struve'sche Stern 11° 2435, bei dem in B.D. der Vermerk S fehlt;

in Leipzig II 6 Sterne, bei denen in B.D. der Vermerk K fehlt: 5° 2837, 3679; 8° 3489, 4872, 5161; 9° 2089, und der Stern 5° 3009, bei dem S fehlt.

Drei weitere Sterne der Bessel'schen Zonen fehlen ebenfalls in den Hauptcatalogen, kommen aber in den Anhängen vor:

10° 2652 (in B.D. für B zu lesen K) = I. Anh. III Nr. 62 7 4668 = II. Anh. III Nr. 812 6 2838 = " 446 (in B.D. fehlt K)

Ausserdem fehlen noch zwei Objecte der Bessel'schen Zonen:

von 8° 2654 ist nur die vorangehende Componente beobachtet (Leipz. I Nr. 6253), die folgende = W. 12h 767 nicht; W. 19h 358, 8m, fehlt in B.D. (erst die neue Ausgabe der Karten hat ihn als 12° 3890a nachgetragen) und ist deshalb auch in Leipzig nicht beobachtet.

CATALOG.

Ein * bei Rectascension oder Declination verweist auf Anhang I; ebenda sind auch die Zonennummern angegeben, wenn mehr als vier Beobachtungen vorliegen.

Ein * vor der laufenden Nummer des Catalogs verweist auf Anhang II.

Digitized by Google

Nr.	Gr.	A.R	. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl	l. 18	75	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В.	. D.
I	9.1	oh o	m 4:40	+3:0723	+0:0094	+14°	9'	45:8	+20.054	-0.009	83.3	322	R			_	_
2	8.2	0		3.0724	0.0083	12	8	8.0	20.054	0.009	70.4	143	255			I 2°	5066
3	9.2	0	17.84	3.0726	0.0084	12	19	25.8	20.054	0.009	90.9	802					5068
4	8.71	. о	22.21	3.0727	0.0090	13	21	49.8	20.054	0.009	70.8	239	258			13	5207
5	8.7	0	27.42	3.0728	0.0083	I 2	8	21.0	20.054	0.009	70.4	143	255				5070
6	8.7	0 0	43.37	+3.0733	+0.0095	+14	7	40.8	+20.054	0.010	70.4	1	322	200	228		
	8.5	0 0	0.82	3.0737	0.0094	13	-	28. 1	• •	-0.010 010.0	72.4 84.2	263 263	802	323 805	330		5099
7 8	8.9	1		3.0739	0.0094	_	-	15.4	20.054	0.010	70.4	,		805		13	5209 2
9	8.7	1		3.0741	0.0003		-	37.3	20.054	0.011		143 239	255 258	225			I
10	8.5	2	6.64	3.0745	0.0075			31.2	20.053	0.011	71.5 72.9	329		325 335		13	3
				1				_		_		329	333	333			3
11	8.6°	0 2	•	+3.0755	+0.0092	+13			+20.053	-0.013	70.9	55	325			13	3
12	9.0	2	•	3.0756	0.0089		_	24.6	20.053	0.013	82.9	338	R			-	_
13	8.1	2	31.19	3.0754	0.0085	12		33.5	20.053	0.013	71.7	143		329		11	2
14	8.3	. 2		3.0757	0.0085			53.7	20.053	0.014	71.7	143		329	335	11	4
15	8.8	2	46.49	3.0765	0.0099	14	42	28.3*	20.053	0.014	76.9	263	323	339	798	14	4
16	9.0	0 2	50.66	+3.0760	+0.0089	+12	54	58.3	+20.053	-0.014	72.5	5 F	Beob.			12	5
17	8.8	2	58.51	3.0765	0.0094	13	43	19.6	20.053	0.014	72.2	263	323	339		13	6
18	8.8	3		3.0759	0.0083	11	4 I	5.2	20.052	0.015	71.2	143	255	335		11	5
19	8.4	3	26.43	3.0760	0.0077	10	43	16.8	20.052	0.015	84.8	333	798	799		10	7
20	8.4	3	27.31	3.0765	0.0085	I 2	0	53.1	20.052	0.015	71.9	139	329	335		11	7
21	6.44	0 3	36.89	+3.0761	+0.0076	+10	26	50.3	+20.052	-0.016	84.8	333	798	799	•	10	8
22	9.2	3	• :	3.0783	0.0099			59.4	20.051	0.016	90.8	798	799	177		14	6
23	8.8	3		3.0783	0.010.0			50.1	20.051	0.016	72.4	263	-	338	230	14	7
24	8.8	4		3.0777	0.0090			57.9	20.051	0.016	70.9	55	325	334	337	12	6
25	8.5	4	- ,	3.0784	0.0099		-	18.3*	20.051	0.016	76.9	263	323	339	798	14	8
							-	_	_			_			•		
26	9.1	0 4	_	+3.0772	+0.0083	+11	-		+20.051	-0.017	71.2	143	255	335		11	8
27	8.9	4		3.0780	0.0092			19.6	20.051	0.017	71.9	263	338			13	10
28	8.3	4		3.0775	0.0086	12	-	29.2	20.051	0.017	71.4	139	329			11	10
29	8.9 8.8	4		3.0777	0.0088	1	-	36.6	20.051	0.017	70.9	55	325			12	8
30	0,0	4	•	3.0779	0.0086	12	5	45.8	20.050	0.017	71.9	139	329	335		11	12
31	9.0	0 4		+3.0785	+0.0091	+13	3	23.2	+20.050	-0.018	70.9	55	325			12	10
32	8.9	4	46.56	3.0795	0.0100	14	35	12.9	20.050	0.018	84.8	338	798	799		14	9
33	9.2	4	50.09	3.0783	0.0086			16.7	20.050	0.018	90.8	799	802			11	13
34	8.9	4	· · · ·	3.0785	0.0087			42.I	20.050	810.0	90.9	802	806			I 2	11
35	9.1	5	14.61	3.0785	0.0083	11	36	11.9	20.049	0.019	85.2	139	R(2))		[11	I
36	9.3	0 5	17.06	+3.0779	+0.0077	+10	2 I	2.8	+20.049	-0.019	85.3	533	600			[10	11
37	8.5	6	i.99*	3.0809	0.0096	13	52	12.6	20.047	0.020	84.8		798	799		13	13
38	8.7	6	22.32	3.0821	0.0102			51.2	20.047	0.021	72.4		323		339		11
39	9.1		30.01	3.0815	0.0096		-	14.2	20.046	0.021	90.8		802			13	15
40	8.2	6	_	3.0801	0.0084			7.5	20.046	0.021	71.9		329	335		11	1.
41	8.68	o 6	35.98	+3.0828	+0.0105	+15			+20.046	0.021	90.8		802	-		15	11
42	9.0		35.90 45.09	3.0814	0.0093			22.0	20.046	0.021	90.8		806			13	17
43	2.6		48.04	3.0825	0.0100			18.5	20.045	0.022	90.0		nd. C	at.		14	14
44	8.9	7		3.0811	0.0084		_	29.4	20.043	0.023	71.4		335			11	18
45	9.3	7	40.93	3.0813	0.0084			36.8	20.043	0.023	90.8		333 802			11	19
			_								-	1					
46	8.7	0 7		+3.0826	1	+12	-	-	+20.043	-0.024	70.9		325			12	13
47	8.8	8		3.0819	0.0086	ł		44.9	20.042	0.025	71.4		335			11	20
48	9.1	8	• • •	3.0820	0.0086			19.4*	20.042	0.024	85.2		R(2)			[11	21
49	8.7	8	υ.	3.0820	0.0085			29.5	20.041	0.025	71.9		329	3 35		11	22
	8.7	8	27.41	3.0856	0.0105	1 15	8	44.0	20.041	0.025	90.8	798	802			15	19
50	,		• •		-			• •			•	•					

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
51	9.1	oh 8 ^m 33 ^s 00	+3:0858	+0:0106	+ 15° 13' 44"2	+20.040	-0.025	90.8	799 803	15° 21
52	9.4	8 35.57	3.0859	0.0106	15 13 43.7	20.040	0.025	90.8	799 803	
53	8.4	9 5.98	3.0842	0.0092	12 43 27.7	20.038	0.026	70.9	55 32 5	12 14
54	8.8	9 16.43	3.0827	0.0082	10 54 52.9	20.038	0.027	71.8	219 333	10 21
55	8.6	9 34.96	3.0862	0.0099	14 0 45.9	20.037	0.027	72.I	263 323(1) 338	13 26
56	9.2	0 9 40.92	+3.0835	+0.0084	+11 14 38.5	+20.036	0.028	71.4	139 335	[11 25]
57	8.2	10 7.58	3.0882	0.0106	15 8 31.4	20.035	0.028	90.8	798 799	15 30
58	8.41	10 13.63	3.0841	0.0084	11 14 41.1	20.034	0.029	71.9	139 329 335	11 27
59	8.12	10 18.96	3.0864	0.0095	13 13 18.2	20.034	0.029	70.9	55 32 5	13 27
60	9.4	10 19.65	3.0865	0.0096	13 18 48.5	20.034	0.029	90.8	798 799	13 28
1						_	-	•		
61	8.8	0 10 38.85	+3.0838	+0.0081	+10 31 27.8	+20.033	-0.029	71.8	219 333	10 23
62	9.2	11 10.29	3.0864	0.0091	12 18 19.6	20.030	0.030	84.8 90.8	325a 798 802	12 16 pr.
63	9.3	11 11.04	3.0886	0.0101	14 6 27.0	20.030	0.030	90.8	799 802	13 29
64	9.2	11 11.21	3.0865	0.0091	12 18 21.1	20.030	0.031	84.8 90.8	325a 798 802	12 16 seq.
65	8.31	11 13.06	3.0854	0.0086	11 20 51.6	20.030	0.031	71.9	139 329 335	11 33
66	7.38	0 11 29.93	+3.0866	+0.0090	+12 4 37.8	+20.029	-0.031	71.9	139 329 335	11 34
67	9.3	11 33.42	3.0889	0.0100	13 54 48.1	20.029	0.031	90.8	799 802	13 30
68	8.8	11 41.51	3.0845	0.0080	10 13 10.2	20.028	0.031	78.6	219 333 533 600	10 24
69	7.34	11 51.33	3.0851	1800.0	10 30 45.6	20.027	0.032	71.8	219 333	10 25
70	9.1	11 55.11	3.0911	0.0108	15 9 48.6	20.027	0.032	90.8	799 802	15 42
1	١ , ,				_	•	_	·	***	
71	9.1	0 11 59.12	+3.0899	+0.0102	+14 12 53.4	+20.027	-0.032	90.8	798 803	14 25
72	9.2	12 10.52	3.0867	0.0087	11 31 22.7	20.026	0.032	90.8	798 803	11 35
73	8.7	12 14.48	3.0874	0.0090	12 0 2.7	20.026	0.033	71.4	139 329	11 36
74	8.7	12 24.41	3.0858	0.0082	10 35 43.0	20.025	0.033	71.8	219 333	10 26
75	8.9	12 35.17	3.0910	0.0103	14 20 26.9	20.024	0.033	72.1	263 323(1) 338	14 27
76	8.65	0 12 45.89	+3.0893	+0.0095	+12 53 11.7	+20.023	-0.034	70.9	55 325	12 18
77	8.6	12 49.41	3.0900	0.0098	13 21 39.1	20.023	0.034	72.1	263 323(1) 338	13 34
78	9.1	12 59.16	3.0900	0.0097	13 10 15.2	20.022	0.034	70.9	55 325	13 35
79	9.3	13 11.48	3.0931	0.0108	15 11 33.5	20.021	0.034	90.8	798 802	15 46
8o	8.9	13 25.84	3.0899	0.0094	12 41 55.3	20.020	0.035	70.9	55 3 2 5	12 20
18	8.6	0 13 44.75	+3.0869	+0.0082	+10 21 23.5	+20.018	-0.035	71.8	219 333	10 28
82	8.8	13 44.90	3.0867	0.0081	10 14 57.0	20.018	0.035	78.6	219 333 533 600	10 29
83	8.8	14 0.85	3.0887	0.0088	11 24 20.6	20.017	0.036	71.9	139 329 335	11 40
84	7.66	14 3.84	3.0870	0.0081	10 13 27.3	20.016	0.036	81.2	5 Beob.	10 31
85	9.0	14 6.59	3.0937	0.0106		20.016	0.036	90.8	798 802	14 32
								-		!
86	8.2	0 14 11.56	+3.0892	+0.0089	0 0,	+20.016	"	71.9	139 329 335	11 41
87	7.37	14 28.38	3.0875	0.0082	10 17 1.0	20.014	0.037	79.1	329 333 533 600	
88	7.78	14 32.30	3.0904	0.0092	12 4 38.4	20.014	0.037	71.4	139 335	II 44
89	9.8	14 44.02	3.0952	8010.0	14 57 46.1	20.013	0.038	90.8	798 802	14 35
90	8.9	14 44.39	3.0905	0.0091	12 1 10.4	20.013	0.038	90.8	798 802	11 45
91	9.2	0 15 11.95	+3.0889	+0.0084	+10 40 49.2	+20.010	-0.038	90.8	799 802	10 35
92	8.9	15 21.17	3.0926	0.0096	12 47 45.3	20.009	0.039	70.9	55 325	[12 22]
93	9.0	15 36.85	3.0903	0.0088	11 13 35.0	20.008	0.039	90.8	799 803	11 46
94	7.09	15 57.51	3.0933	0.0096	12 47 16.3	20.006	0.040	70.9	55 325	12 25
95	9.1	15 58.16	3.0967	0.0107	14 42 40.8	20.006	0.040	90.8	799 802	14 38
96	8.9	0 16 10.30	+3.0904	+0.0086	+10 53 3.4	+30.004		71.8		
97	9.1	16 26.45	3.0916	0.0089	11 24 17.2	+20.004 20.003	-0.040	90.8	219 333 798 799	10 37
98	8.2	17 0.24	3.0918	0.0089	11 24 17.2		0.041		1	' '
99	9.2	17 24.39	3.0918	0.0096	12 30 37.4	19.999	0.042	71.4 90.8	139 335	11 51
100	7.610		3.0947			19.996	0.043		798 799	12 26
	• •						0.044		55 325	13 46
	1 N 6 7.8 8	ur Z. 139 3.0 6.9 7.6 7.5		.5; Schätz. 3] 7.8 6.4		⁸ Nur Z. 1 7.2; Schät			⁴ BD 6.8 D 6.2 ¹⁰ BD 7.	⁵ BD 8.0 o
l										

Nr.	Gr.	A.R. 187	5 Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	В. 1	D.
101	9.4	oh 18m 22	32 +3:0974	+0.0100	+13°14′ 55.6	+19.990	0.045	90.8	798 799	13°	48
102	9.2	19 3.	08 3.0940	0.0089	11 5 43.0	19.985	0.046	90.8	798 799	10	43
103	8.5	19 4.	00 3.1017	0.0110	14 52 10.4	19.985	0.046	72.9	323(\frac{1}{2}) 325 338	14	42
104	8.8	20 5.	95 3.0941	0.0087	10 35 24.7	19.977	0.048	71.8	219 333	10	46
105	9.3	20 13.	55 3.0940	0.0086	10 28 12.7	19.976	0.048	71.4	139 335		-
106	9.0	0 20 19.	10 +3.0952	+0.0089	+10 58 58.7	+19.975	-0.048	90.8	798 799	10	48
107	9.1	20 43.	66 3.1011	0.0103	13 26 33.9	19.972	0.049	90.8	798 799	13	51
108	9.1	20 52.	ī	0.0100	12 51 30.5	19.971	0.050	90.8	798 799	12	35
109	8.7	21 2.	94 3.1022	0.0105	13 44 1.7	19.970	0.050	72.1	263 323(1) 338	13	52
110	8.9	21 9.	72 3.1059	0.0114	15 15 50.9	19.969	0.050	90.8	798 799	15	60
111	8.8	0 21 17.	27 +3.1009	+0.0101	+13 0 48.9	+19.968	-0.050	70.9	55 325	12	36
112	9.5 ¹	21 44.	96 3.0957	0.0087	10 29 1.0	19.964	0.051	84.8	333 798 799	10	52
113	8.9	22 16.	19 3.0966	0.0088	10 39 10.5	19.960	0.052	71.6	139 219 333 335	10	53
114	9.0	22 38.	24 3.1023	0.0101	12 51 38.5	19.956	0.053	90.8	798 799	12	39
115	8.4	22 40.	76 3.0970	0.0088	10 37 42.2	19.956	0.053	71.6	139 219 333 335	10	54
116	9.0	0 22 58.	70 +3.1064	+0.0109	+14 19 7.1	+19.953	-0.054	77.4	263 323(1) 338 798	14	52
117	9.1	22 58.	- 1	-	13 11 12.6	19.953	0.054	90.8	798 799	13	57
118	9.0	23 2.	76 3.1027	0.0100	12 47 26.1	19.953	0.054	70.9	55 325	12	40
119	1.8	23 48.	46* 3.1097	0.0114	15 6 11.9	19.946	0.056	72.1	263 323(½) 338	14	53
120	9.0	24 4.	92 3.1097	0.0114	14 57 37.4	19.944	0.056	72.1	263 323(1) 338	14	56
121	9.0	0 24 13.	81 +3.1047	+0.0102	+12 57 51.1	+19.942	-0.056	90.8	798 799	I 2	45
122	8.8	24 21.		0.0113	14 54 38.9	19.941	0.057	72.1	263 323(1) 338	14	57
123	8.02		39 3.1002	0.0091	10 50 34.4	19.935	0.058	71.8	219 333	10	57
124	8.o ⁸	25 13.		0.0099	12 13 41.4	19.933	0.058	70.9	55 325	I 2	47
125	var. 4	25 31.	65 3.1090	0.0108	13 54 38.4	19.930	0.059	1.08	323(½) 338 802	13	63
126	8.5	0 25 45.	41 +3.1125	+0.0115	+15 2 8.4	+19.928	-0.059	72.1	263 323(½) 338	14	60
127	9.6	25 45	.	0.0111	14 19 58.1	19.928	0.059	90.8	798 799	14	58
*128	9.2	25 51.	.	0.0115	14 57 55.9	19.927	0.060	90.8	799 806	1	i
*129	9.2	25 51.		0.0115	14 57 58.4	19.927	0.060	92.9	799 R	}14	61
130	9.1	25 54	30 3.1066	0.0102	12 50 47.6	19.926	0.060	70.8	55 325	12	49
131	8.9	0 26 24	87 +3.1024	+0.0093	+11 4 58.1	+19.921	-0.060	71.8	219 333	10	59
132	9.2	26 38.		0.0102	12 45 16.4	19.919	0.061	90.8	798 799	12	52
133	8.7	26 39.		0.0094	11 19 44.3	19.919	0.061	71.4	139 335	11	67
134	8.6	26 48.		0.0105	13 8 56.8	19.917	0.061	70.9	55 325	13	69
135	9.0	27 5	74 3.1073	0.0101	12 31 48.2	19.914	0.062	70.9	55 325	12	54
136	8.8	0 27 23.	04 +3.1014	+0.0089	+10 22 48.3*	+19.911	-0.062	81.3	219 333 798 799	10	60
137	9.0	27 40	1	0.0113	14 30 24.1	19.908	0.063	72.1	263 323(½) 338	14	65
138	8.36	27 42.		0.0109	13 49 31.9	19.908	0.063	72.1	$263 \ \ 323(\frac{1}{2}) \ \ 338$	13	73
139	8.5	28 12.	56 3.1025	0.0090	10 26 46.1	19.903	0.064	71.8	219 333	10	61
140	9.1	28 18.	75 3.1085	1010.0	12 24 35.9	19.901	0.064	71.6	5 Beob.	12	56
141	7.47	0 28 26.	56 +3.1095	+0.0103	+12 41 0.2	+19.900	-0.065	71.6	5 Beob.	12	57
142	9.0	28 40.		0.0112	14 10 55.2	19.897	0.065	90.8	798 799	14	68
143	9.2	28 45.		0.0090	10 22 39.0	19.897	0.065	90.8	798 799	10	62
144	9.5	28 51.	I	0.0111	14 4 19.7	19.895	0.065	90.8	798 802	13	76
*145	8.2	29 0.	45 3.1055	0.0095	11 9 20.2	19.894	0.066	71.4	139 335	11	72
146	9.2	0 29 19.	99 +3.1153	+0.0112	+14 10 33.5	+19.890	-0.066	90.8	798 799	14	71
147	7.68	29 26.	43 3.1103	0.0103	12 31 27.8	19.889	0.067	70.9	55 235(½) 325	12	59
148	9.1	29 40.	26 3.1056	0.0094	10 56 34.6	19.886	0.067	71.8	219 333	10	63
149	8.7	29 56.		0.0097	11 31 43.5	19.883		71.4	139 335	ιı	73
150	8.89	30 3.	00 3.1113	0.0103	12 35 0.2	19.882	0.068	70.9	55 ² 35(1 / ₂) 3 ² 5	12	64

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl 18	75	Praec.	Var.	Ep.		Zonen	В.	D.
151	6.51	oh 30	16.70	+3:1179	+0.0115	+14°32'	36.2	+19.879	-o.o68	84.8	338	798 799	14°	76
152	9.1		23.45	3.1123	0.0105	12 45	_	19.878	0.069	70.9	55	$235(\frac{1}{2})$ 325	12	66
153	8.8	30	33.76	3.1079	0.0097	11 20	36.o	19.876	0.069	71.4	139	335	11	74
154	8.3	30	37.24	3.1181	0.0114	14 27	16.1	19.876	0.069	84.8	338	798 799	14	78
155	7.9 ²	30	48.54	3.1062	0.0093	10 44	53.7	19.873	0.069	71.8	219	333	10	65
156	8.7	0 32	4.58	+3.1098	+0.0098	+11 22	28.2	+19.858	-0.072	71.4	139	335	11	75
157	9.1	32	56.22	3.1218	0.0116	14 31	0.9	19.847	0.074	90.8	798	799	14	84
158	8.78	32	59-33	3.1072	0.0092	10 20	42.7	19.847	0.074	85.3	533	600	[10	69]
159	9.0	33	3.57	3.1176	0.0109	13 17	17.6	19.846	0.074	90.8	798	799	13	85
160	8.14	33	10.01	3.1092	0.0095	10 50	43.2	19.845	0.074	71.8	219	333	01	70
161	9.2	0 33	15.44	+3.1187	+0.0110	+13 30	47-4	+19.843	-0.074	70.9	55	235(1) 325	13	86
162	8.9	33	18.70	3.1181	0.0109	13 19	10.8*	19.843	0.074	70.9	55	$235(\frac{1}{2})$ 325	13	87
163	8.9	33	40.67	3.1218	0.0115	14 12	4.6	19.838	0.075	72.1	263	3 ² 3(1 / ₂) 337	14	88
164	8.7	33	43.50	3.1115	0.0098	11 19		19.837	0.075	71.4	139	335	11	78
165	7.75	33	45.06	3.1253	0.0120	15 8	15.4	19.837	0.075	90.8	798	799	15	100
166	8.6	0 34	2.89	+3.1237	+0.0117	+14 35	4.7	+19.833	-0.076	72.1	263	3 ² 3(½) 337	14	89
167	9.2	34	3.03	3.1230	0.0116	14 22	55.9	19.833	0.076	90.8	798	799	14	90
168	8.8	34	22.29	3.1132	0.0100	11 34	58.7	19.829	0.076	71.4	139	335	11	80
169	9.0	34	29.28	3.1179	0.0107	12 49		19.828	0.077	70.9		235(1) 325	12	73
170	8.8	34	32.26	3.1227	0.0115	14 7	26.8	19.827	0.077	72.1	263	$3^23(\frac{1}{2})$ 337	14	91
171	8.6	0 34	38.05	+3.1123	+0.0098	+11 16	3.5	+19.826	-0.077	71.4	139	335	11	83
172	8.9	34	42.12	3.1159	0.0104	12 12	12.9	19.825	0.077	90.9	803	806	I 2	74
173	8.76	34	43.78	3.1235	0.0116	14 15	-	19.824	0.077	90.8	798	802	14	92
174	8.3	35	1.74	3.1165	0.0104	12 16		19.820	0.078	70.9	55	235(½) 325	12	75
175	8.5	35	25.59	3.1177	0.0106	12 27	8.0	19.815	0.078	70.9	55	$235(\frac{1}{2})$ 325	12	78
176	8.8	0 35	35.13	+3.1098	+0.0094	+10 18	25.6	+19.813	-0.079	78.6	219	333 533 600	10	73
177	8.4	35	38.78	3.1135	0.0099		34-3	19.812	0.079	71.4	139	335	11	86
178	8.8	35	42.10	3.1093	0.0093	10 8	0.4	19.811	0.079	78.6	219	333 533 600	10	74
179	9.0	35	45.12	3.1111	0.0095	10 36	3.2	19.811	0.079	71.6	139	219 333 335	10	75
180	8.8	35	48.04	3.1256	0.0117	14 23	1.2	19.810	0.079	72.1	263	$3^23(\frac{1}{2})$ 337	14	95
181	8.7	o 35	49.78	+3.1215	+0.0111	+13 18	32.9	+19.810	-0.079	71.8	5 E	Beob.	13	94
182	8.9	35	54.49	3.1109	0.0095	10 29		19.809	0.079	71.4	139	335	10	77
183	9.0	36	2.16	3.1215	0.0111	13 14		19.807	0.080	90.8	798	799	13	95
184	8.8 9.0	36 36	8.02 8.72	3.1109	0.0095	10 25		19.805	0.080	71.8	219	333	10	78 80
	,	_	•	3.1206	0.0109	12 57	20.0	19.805	0.080	70.9	55	235(1) 325	12	
186	8.6	0 36		+3.1139			29.3	+19.797		71.8		333	10	80
187	8.5		53.22	3.1273	0.0118	14 24		19.795	0.082	72.1		3 ² 3(½) 337	14	97
188	9.1 8.8	36 36	53.67 54.65	3.1227	8000.0	13 14		19.795	180.0	90.8		799	13	97 81
190	9.2	37	20.88	3.1136 3.1282	0.0098	10 54 14 28		19.795 19.789	0.081	71.6 90.8		219 333 335 799	10 14	99
1														ľ
191	8.7	0 37	21.01	+3.1165	+0.0101	+11 32		+19.788	-0.082	71.4		335	11	88
192 •193	8.7 ⁷ 9.1	37		3.1213	0.0108	12 37		19.784	0.083	70.9		$235(\frac{1}{2})$ 325	12	83 801
193	9.1 9.1	37	52.71 14.37	3.1186 3.1207	0.0104	11 54 : 12 18		19.781	0.083	82.9 70.9	335	R 235($\frac{1}{2}$) 325	[II I2	89] 84
195	8.8		25.37	3.1287	0.0100	14 12		19.770	0.085	70.9 72.1		$323(\frac{1}{4})$ 325	14	103
							_							j
196	8.6 8.9	0 38	46.16	+3.1304	+0.0119	+14 28		+19.768	-0.085	72.1		323(1) 337	14	105
197	9.0	39 39	13.5 9.31	3.1201	0.0105 0.0106	11 54 12 12		19.763	o.o86 o.o86	81.1 70.9		$335 798 799$ $235(\frac{1}{2}) 325$	11	91 85
199	8.2	39	32.89	3.1186	0.0100	11 25			0.086	71.4		335 325	11	92
200	9.2	39	41.90	3.1294							798		13	101
N '		D 6.1		3D 7.3		9.2; Schätz.				; Schätz. 8			_	
1	BD 9		7 BD 8	.2	DI)	7.2, Juliaiz.	J.J (٠٠١	1.3	, inclair C	. 1 0.	- 2 190	, 10011	1011
1														

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
201	9.0	oh 39 ^m 54.94	+3:1284	+0.0115	+13°37'55"8	+19.751	-0.087	90.8	798 799	13° 103
202	8.31	39 58.33	3.1235	0.0108	12 28 6.1	19.750	0.087	70.9	55 235(1) 325	12 87
203	9.1	40 0.59	3.1286	0.0115	13 38 36.8	19.749	0.088	90.8	798 799	13 104
204	6.6°	40 0.64	3.1336	0.0122	14 47 35.7	19.749	0.088	72.1	263 323(1) 337	14 111
205	8.9	40 4.75	3.1293	0.0116	13 46 47.5	19.748	0.088	90.8	798 802	13 105
206	8.6	0 40 6.58	+3.1273	+0.0113	+13 19 12.1	+19.748	-0.088	72.1	263 323(½) 337	13 107
207	8.5	40 24.35	3.1214	0.0105	11 50 45.8	19.743	0.088	71.4	139 335	11 95
208	6.18	40 30.33	3.1192	0.0102	11 17 28.5	19.742	0.088	71.4	139 335	11 96
209	8.o4	40 58.87	3.1183	0.0100	10 57 32.3	19.734	0.089	71.2	139 219 333	10 89
210	9.1	41 3.90	3.1339	0.0121	14 30 24.9	19.733	0.090	72.1	263 323(1) 337	14 114
211	8.8	0 41 9.18	+3.1238	+0.0107	+12 11 50.3	+19.732	-0.090	70.9	55 235(½) 325	12 89
212	8.9	41 11.72	3.1239	0.0107	12 11 24.3	19.731	0.090	70.9	$55 \ 235(\frac{1}{2}) \ 325$	12 90
213	8.9	41 16.16	3.1184	0010.0	10 54 5.8	19.730	0.090	71.6	139 219 333 335	10 91
214	9.2	41 16.53	3.1181	0.0100	10 50 4.4	19.730	0.090	90.8	798 799	10 90
215	8.6	42 5.44	3.1218	0.0104	11 28 40.8	19.717	0.091	71.4	139 335	11 98
216	8.6	0 42 25.41	+3.1254	+0.0108	+12 11 49.3	+19.712	-0.092	70.9	55 235(1) 325	12 95
217	8.16	42 32.02	3.1343	0.0119	14 7 36.4	19.710	0.093	72.1	263 323(1) 337	14 117
218	9.0	42 35.70	3.1231	0.0105	11 37 50.4	19.709	0.093	71.4	139 335	11 99
219	9.0	42 51.52	3.1311	0.0115	13 18 59.9	19.705	0.093	72.1	263 323(1) 337	13 111
220	8.9	43 9.17	3.1336	0.0117	13 46 57.8*	19.700	0.094	72.1	263 323(1) 337	13 112
221	8.8	0 43 12.01	+3.1293	+0.0112	+12 49 23.7	+19.699	-0.094	70.9	55 235(½) 325	12 96
222	8.76	43 40.62	3.1222	0.0102	11 8 59.8	19.691	0.095	71.4	139 335	II 102
223	9.1	43 42.34	3.1384	0.0123	14 37 25.3	19.691	0.095	90.8	798 799	14 120
224	8.6	43 54.18	3.1395	0.0124	14 48 11.5	19.687	0.096	72.1	263 323(1) 337	14 121
225	9.07	44 26.87	3.1355	0.0118	13 47 13.3	19.678	0.096	90.8	7 98 7 99	13 114
226	8.9	0 44 29.50	+3.1231	+0.0103	+11 10 0.9	+19.678	-0.096	90.8	798 799	11 104
227	8.6	44 40.49	3.1339	0.0116	13 24 16.5	19.674	0.097	70.9	55 235(½) 325	13 115
228	9.1	44 41.92	3.1411	0.0125	14 52 44.4	19.674	0.097	90.8	799 803	14 123
229	8.8	44 44.52	3.1195	0.0099	10 20 15.6	19.673	0.097	78.6	219 333 533 600	10 100
230	8.8	44 49.55	3.1349	0.0117	13 33 52.1	19.672	0.097	71.9	263 337	13 116
231	7.18	0 45 2.35	+3.1282	+0.0109	+12 6 16.3	+19.668	-0.097	71.4	139 335	11 106
232	9.0	45 7.65	3.1262	0.0106	11 39 10.5	19.667	0.098	90.8	798 799	11 108
233	8.9	45 48.63	3.1308	0.0111	12 26 35.4	19.655	0.099	70.9	55 235(1) 325	12 103
234	7.98	45 56.15	3.1335	0.0114	12 58 7.7	19.653	0.099	70.9	55 ² 35(½) 3 ² 5	12 104
235	8.9	46 11.21	3.1206	0.0099	10 14 3.7	19.648	0.100	89.5	6 Beob.	10 102
236	9.1	0 46 19.12	+3.1365	+0.0117	+13 28 14.7	+19.646	-0.100	70.9	55 235(½) 325	13 120
237	9.0	46 19.86	3.1360	0.0117	13 21 48.7	19.646	0.100	90.8	798 803	13 121
238	8.8	46 36.35	3.1385	0.0119	13 47 35.0	19.641	0.101	71.9	263 337	13 122
239	9.1	46 54.37	3.1224	0.0100	10 28 2.1	19.636	0.101	82.9	333 R	[10 104]
240	8.7	47 19.29	3.1228	0.0101	10 26 38.2	19.628	0.102	71.8	219 333	10 105
241	8,6	0 48 28.17	+3.1328	+0.0111	+12 10 10.2	+19.607	-0.104	70.9	55 235(½) 325	12 108
242	8.8	48 - 29.85	3.1227	0.0100	10 11 48.3	19.607	0.104	78.6	219 333 533 600	10 106
243	9.0	48 34.17	3.1365	0.0115	12 52 24.5	19.606	0.105	70.9	55 235(½) 325	12 109
244	8.9	49 29.49	3.1379	0.0116	12 55 10.2	19.588	0.106	70.9	55 235(1) 325	12 112
245	7.710	49 35.80	3.1400	0.0118	13 16 27.3	19.587	0.107	71.9	263 337	13 127
246	8.6	0 49 38.45	+3.1491	+0.0128	+14 58 47.4	+19.586	-0.107	72.3	263 337 339	14 139
247	8.6	49 51.71	3.1460	0.0124	14 19 58.5	19.581	0.107	72.3	263 337 339	14 141
248	8.6	49 53.12	3.1468	0.0125	14 29 15.6	19.581	0.108	72.3	263 330 339	14 142
249	8.6	49 56.55	3.1339	0.0111	12 2 8.9	19.580	0.107	71.4	139 335	11 118
250	7.911	50 8.31	3.1451	0.0123	14 5 56.2	19.576	0.108	90.8	798 799	13 130
	1 12	Der Sahan 0	. 9 . 9 .	2 Dach	ich. PD co. 3	RD ca	4 9	. 80 5	BD 6.8 · Schätz [8.0]	

¹ BD 7.5; Schätz. 8.4 8.0 8.5 ² Röthlich; BD 5.0 ⁸ BD 5.2 ⁴ 7.5 8.4 8.0 ⁵ BD 6.8; Schätz. [8.0] 8.2 8.1 ⁶ 9.5 14. 235. ⁷ 9.6 seq. 2.4 0.4 B. ⁸ 6.5 7.7 ⁹ BD 7.3; Schätz. 8.0 7.5 8.2 ¹⁰ BD 6.5; Schätz. [7.7] 7.7 ¹¹ BD 8.7; Schätz. 8.1 7.8

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
251	8.51	oh 50m	11:73	+3:1289	+0.0105	+110 1'44!3	+19.575	-0,108	90.8	798 799	100 110
252	8.9	50	32.57	3.1333	0.0110	11 48 0.8	19.569	0.108	81.3	139 R	
253	8.8		39.88	3.1280	0.0104	10 46 44.5	19.566	0.108	72.9	333 335	10 112
254	8.5	_	49.09	3.1334	0.0110	11 45 11.8	19.563	0.109	71.4	139 335	11 120
255	8.3	51	20.57	3.1319	0.0108	11 21 50.3	19.553	0.110	71.4	139 335	11 122
256	6.93	0 51	21.08	+3.1409	+0.0117	+13 1 9.8	+19.553	-0.110	70.9	55 235(1) 325	12 119
257	8.5	51	55.63	3.1331	0.0108	11 27 4.3	19.542	0.111	71.4	139 335	11 124
258	8.7	52	29.50	3.1482	0.0124	14 3 32.9	19.530	0.113	72.9	330 3 39	13 141
259	8.7	53	9.70	3.1485	0.0123	13 56 5.0	19.517	0.114	81.9	330 339 798 799	13 143
260	8.2	53	40.34	3.1340	0.0108	11 15 35.8	19.507	0.114	71.4	139 335	11 130
261	9.0	0 54	4.86*	+3.1511	+0.0125	+14 10 2.3*	+19.498	-0.116	77.4	330 337 339 798	14 152
262	9.28	54	5.57	3.1514	0.0126	14 12 39.2*	19.498	0.116	77.4	330 337 339 798	14 151
*263	8.7	54	28.80	3.1376	0.0111	11 43 51.5	19.490	0.116	71.4	139 335	11 132
264	9.0	54	41.56	3.1472	0.0121	13 20 10.9	19.486	0.117	90.8	798 799	13 145
265	8.4	54	41.84	3.1309	0.0104	10 30 25.1	19.486	0.116	72.9	333 335	10 115
266	8.7	0 54	_	+3.1354	+0.0109	+11 16 52.2	+19.484	-0.117	71.4	139 335	11 134
267	8.0		49.06	3.1352	0.0109	11 14 17.5	19.483	0.117	71.4	139 335	11 135
268	8.84	-	45.91	3.1340	0.0109	10 51 6.1	19.464	0.117	82.9	333 R	[10 116]
269	9.0	55	-	3.1496	0.0122	13 29 42.2	19.463	0.119	90.8	798 799	13 149
270	8.6	55	59.43	3.1503	0.0123	13 34 45.4	19.459	0.119	80.1	5 Beob.	13 150
271	8.8	_		+3.1369	+0.0109	+11 16 5.0	+19.455	-0.119	71.4	139 335	11 139
272	9.0	_		3.1342	0.0107	10 48 28.5*	19.454	0.119	81.3	219 333 798 799	10 117
273	9.0		12.30	3.1484	0.0121	13 12 45.5	19.454	0.120	70.9	55 235(½) 325 803 806	13 152
274	8.9	56	21.18	3.1532	0.0125	13 58 36.1	19.451	0.120	90.9		13 153 12 126
275	8.36	56	32.42	3.1439	0.0116	12 22 38.0	19.447	0.120	70.9	55 235(½) 325	
276	9.5°	0 57	7.10	+3.1577	+0.0129	+14 31 58.5	+19.435	-0.122	82.8	330 R	[14 160]
277	8.7	57	16.49	3.1502	0.0121	13 15 54.2	19.431	0.122	70.9	55 235(½) 325	13 155
278	9.37	57	27.83	3.1507	0.0122	13 18 49.2	19.427	0.122	70.9	55 235(1) 325	13 156
279	8.6	57	30.88	3.1584	0.0129	14 33 19.9	19.426	0.123	72.9	330 337 339	14 161
280	5.9	58	29.53	3.1581	0.0128	14 16 22.3	19.405	0.125	72.9	330 337	14 163
281	8.8	o 58	34.60	+3.1607	+0.0130	+14 40 19.7	+19.403	-0.125	72.9	330 337	14 164
282	8.78	5 8	36.13	3.1380	0.0109	11 0 28.1	19.402	0.124	71.8	219 333	10 122
283	8.5°	58	36.86	3.1358	0.0107	10 38 46.5	19.402	0.124	71.8	219 333	10 123
*284	9.2	58	37.89	3.1451	0.0116	12 9 42.5	19.402	0.124	70.9	55 235(1) 325	12 131
285	8.9	58	39.89	3.1374	0.0109	10 54 3.6	19.401	0.124	71.8	219 333	10 124
286	8.7	0 58	48.25	+3.1533	+0.0123	+13 26 13.3*	+19.398	-0.125	71.5	55 235(½) 325 339	13 162
*287	8.7	58	53.61	3.1615	0.0131	14 43 34.2	19.396	0.125	72.9	330 337	14 167
288	8.1	59	0.15	3.1433	0.0114	11 47 52.8	19.393	0.125	81.1	139 335 798 799	
289	8.6		12.81	3.1594	0.0129	14 18 44.3	19.389	0.126	84.8	339 798 799	14 168
290	8.9		17.36	3.1392	0.0110	11 4 52.5	19.387	0.125	90.8	798 799	10 125
291	7.8		20.08	+3.1621	+0.0131	+14 42 52.8	+19.386	-0.126	72.9	333 337 339	14 169
292	8.5	•	36.67	3.1490	0.0119	12 34 58.5	19.380	0.126	70.9	55 235(½) 335	12 134
293	7.1 ¹⁰		59.27	3.1476	0.0117	12 17 5.8	19.371	0.127	70.9	55 235(1) 325	12 135
294	7.111		0.98	3.1535	0.0122	13 12 58.0	19.371	0.127	84.8	339 798 799	13 165
295	9.012			3.1671	0.0135	15 13 40.4	19.361	0.129	80.9	64 R	[15 162]
1								_		· ·	
296	8.118		•	+3.1393	+0.0109	+10 52 57.4	+19.359	-0.128	71.8	62 120 225	10 128
297 298	8.7		39.21	3.1428	0.0112	11 24 39.6 10 39 54.3	19.356	0.128	70.6	62 139 335 67 219 333	11 144
290	8.9 9.2	I	7.36 11.40	3.1386	0.0108	13 0 27.4	19.345		70.9 70.6	5 Beob.	[12 139]
300	9.2		12.32	3.1537	1		ı	: 1			[11 145]
"							_				
1 .		D 9.0		BD 6.0	8 8.8 9 DD 0	9.2 9.2 9.7	Nur	Z. 333; B	D 9.3	⁶ BD 7.8 ⁶	9.1 10.0
	⁷ 9.8 9	.0 9.0 7.6: Sch	в В. 1ätz. 8.3	D 8.2 8.0	9 BD 8.0	¹⁰ 7.5 6.5	7.2; BD 6).Z ¹	1 8. 0 6.6 6	5.6 12 Nur Z. 64	, 9.5 ממ
Į.		,,		•							
51							•				,



Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
301	8.4 1	1h 1m 15:27	+3:1681	+0.0135	+15°11'44.7	+19:342	-0.130	80.0	64 259 747 749	15° 164
302	8.9	1 20.23	3.1547	0.0123	13 8 0.3*	19.340	0.130	86.9	235(1) 807 808	13 168
303	8.7	1 26.91	3.1436	0.0113	11 23 58.7	19.338	0.130	71.2	139 248 335	11 146
304	8.7	1 34.85	3.1637	0.0131	14 27 27.3	19.335	0.131	71.4	64 259 330 337	14 172
305	8.9	1 35.88	3.1544	0.0122	13 1 24.0	19.334	0.130	71.0	60 63 325 339	12 140
306	8.6	1 1 50.82	+3.1363	+0.0106	+10 11 25.6	+19.328	-0.130	81.1	10 Beob.	10 130
307	8.6	ı 56.66	3.1687	0.0135	15 7 22.4	19.326	0.132	80.0	64 259 749 750	
308	8.8	1 58.17	3.1367	0.0106	10 13 29.4	19.326	0.130	86.τ	8 Beob.	10 131
309	8.9	2 22.68	3.1492	0.0117	12 5 12.3	19.316	0.132	83.6	60 807 808	11 149
310	8.9	2 32.59	3.1457	0.0114	11 31 18.2	19.312	0.132	69.9	62 248	11 150
311	8.6	1 2 36.55	+3.1491	+0.0117	+12 1 28.5	+19.311	-0.132	70.3	6 Beob.	11 151
312	8.5	2 36.57	3.1534	0.0120	12 40 27.6	19.311	0.132	71.0	64 259 339	12 141
313	8.3	2 41.18	3.1448	0.0113	11 21 43.7*	19.309	0.132	76.6	63 248 747	11 152
314	8.42	2 43.05	3.1370	0.0106	10 9 38.4	19.308	0.132	88.6	679 680 749 803	
315	8.9	2 54.78*	3.1465	0.0114	II 3 4 48.5*	19.303	0.133	79.0	5 Beob.	11 153
316	9.2	1 2 59.59	+3.1474	+0.0115	+11 42 16.3	+19.301	-0.133	83.9 80.9	60 R	
317	8.7	3 26.22	3.1504	0.0117	12 0 24.3	19.291	0.134	69.9	62 248	11 155
318	7.08	3 33.88	3.1704	0.0135	15 0 27.4	19.288	0.135	69.9	64 259	14 175
319	9.1	3 52.45	3.1708	0.0135	15 0 5.9	19.280	0.136	90.0	747 749	14 176
320	9.1	3 54.32	3.1390	0.0107	10 16 54.1	19.280	0.134	89.3	5 Beob.	10 134
321	8.6	1 4 2.02	+3.1404	+0.0109	+10 28 53.7	+19.277	-0.135	79.7	53 67 750 803	i I
322	9.74	4 8.34*	3.1624	0.0127	13 43 3.9	19.274	0.136	78.2	53 67 750 803 64 325 R	
323	8.8	4 9.64	3.1396	0.0108	10 19 56.1	19.273	0.135	77.9	53 67 679 680	10 136
324	9.0	4 11.72	3.1695	0.0133	14 44 51.7*	19.273	0.136	95.0	R(2)	14 178
325	8.5	4 39.78	3.1652	0.0129	14 1 35.8	19.261	0.137	71.0	63 339	13 175
	8.7	_								
326 327	8.6	1 5 0.94 5 9.78	+3.1496	+0.0116 0.0125	+11 40 55.5	+19.253 19.249	-0.137 0.137	70.2 70.6	62 243 248 63 137 339	11 157
328	8.8	5 9.78 5 15.40	3.1439	0.0111	10 48 9.4	19.247	0.137	69.0	53 67	10 138
329	9.1	5 26.79	3.1422	0.0109	10 31 21.1	19.242	0.137	69.0	53 67	10 139
330	7.86	5 45.28	3.1500	0.0116	11 37 8.7	19.234	0.138	70.2	62 243 248	11 158
	8.8	-		+0.0123	•			_		1
331	8.8	, , ,	+3.1582	0.0123	+12 47 10.2 12 22 26.4*	+19.233	-0.139	81.5 69.9	339 747 64 259	12 145 12 146
332 333	8.6	5 51.82 6 11.59	3.1485	0.0114	11 19 38.9	19.232	0.139	70.9	5 Beob.	11 159
334	8.5	6 31.84	3.1472	0.0113	11 5 6.4	19.215	0.140	69.0	53 67	10 143
335	8.2	6 34.29	3.1468	0.0113	11 1 6.4	19.214	0.140	69.0	53 67	10 144
		0, ,	1 .		·			•		
336	8.4	1 6 53.43 6 53.80	+3.1623	+0.0125	+13 10 59.8* 11 28 12.2		-0.141	78.6	5 Beob. 60 R	13 183
337 338	9.1 9.1	6 53.80 7 2.24	3.1503 3.1631	0.0115	13 16 4.4	19.206	0.140	80.9 85.2	63 749 803 808	13 185
3398	8.6	7 13.35	3.1414	0.0128	13 10 4.4	19.203	0.141	83.0	8 Beob.	13 185
339	8.7	7 15.78	3.1428	0.0109	10 20 13.3	19.190	0.141	83.5	7 Beob.	10 148
									·	
341	9.8	1 7 16.89	+3.1415		+10 8 50.9	+19.196	-0.141	85.9	596 602	
342	8. ₇ 8.8	7 37.56° 8 13.93	3.1469	0.0112	10 52 3.6	19.188	0.142	85.3	67 749 808 811	
343 344	9.0	8 13.93 8 28.50	3.1599	0.0131	13 58 49.4 12 24 12.1	19.172 19.166	0.144 0.144	71.0 90.4	63 339 747 803	13 188 12 152
344	9.0 8.7	8 29.86	3.1704	0.0121	13 59 54.6	19.165	0.144	71.0	63 339	13 189
8 1	1									i i
346	8.8	1 8 49.69	+3.1428	+0.0109	+10 7 12.7	+19.157	-0.144	88.6	679 680 749 803	1
347	8.7	. 9 9.49	3.1668	0.0128	13 23 27.7	19.148	0.145	90.0	747 750	13 190
348	8.6 8.9	9 34.14	3.1651	0.0126	13 4 29.0 10 48 22.9	19.137	0.146	69.9	60 62 243 248 53 67	
349 350	9.4	9 34·39 9 52.11	3.1485	0.0113		19.137	0.145	69.0 86.9		10 153 [10 154]
330										
	6 BD 6	.2 8.7 8.9 8.0 i.8; Schätz. 8.2	7.7 7.5	BD 9.1	8 Orange 0.0 8 9 5 s	; BD 6.4 seq. 3.5 o.	1 A.	9.3 9.4	10.5 ⁵ Gr.	nach BD



Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 187	5	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		B.	D.
351	8.7	1 10 m	45:20	+3:1679	+0.0127	+13°15′1	9.7 +	-19 .106	-0.148	71.0	63	339			13°	191
352	7.4	10	55.62	3.1706	0.0129		0.2	19.102	0.149	70.0	64	137	259		13	192
353	8.9	11	1.07	3.1562	0.0118	11 38 1	2.5	19.099	0.148	70.2	62	243	248	- 1	11	164
354	8.9	11	3.10	3.1534	0.0116	11 15 2	3.8	19.098	0.148	80.9	60	R			[11	163]
355	8.6	11	5-77	3.1657	0.0125	12 53 5	1.5	19.097	0.149	71.0	63	339			12	159
356	8.9	1 11	14.55	+3.1817	+0.0138	+14 59 1	5.0* +	-19.093	-0.150	69.9	64	137	259		14	196
357	8.8	11	30.54	3.1725	0.0130	13 43 2	-	19.086	0.150	69.9	64	137	259		13	195
358	8.8	11	32.85	3.1707	0.0129	13 28 5	9.6	19.085	0.150	71.0	63	339			13	196
359	8.7	12	13.86	3.1820	0.0137	14 50 2	10.2	19.066	0.152	77.9	5 B	eob.			14	200
360	8.7	12	36.09	3.1702	0.0128	13 14	2.8	19.056	0.152	71.0	63	339			13	198
361	8.6	1 12	46.27	+3.1774	+0.0133	+14 8	5.6 +	- 19.052	-0.153	69.9	64	137	259		14	202
362	8.5	13	5.09	3.1484	0.0111	10 18	1.4	19.043	0.152	77.9	53	67	679	68o	10	161
363	8.1	13	7.02	3.1575	8110.0	11 29 1	7.7	19.042	0.153	70.2	62	243	248		11	167
364	9.7	13	17.78	3.1865	0.0140	15 12 2	6.9	19.037	0.154	90.0	747	749			15	192
365	9.0	13	18.75	3.1496	0.0112	10 25 3	0.6	19.037	0.153	90.4	747	803			10	162
366	9.1	1 13	19.92	+3.1580	+0.0118	+11 31 4	5.0 +	- 19.036	-0.153	70.2	62	243	248		11	168
367	9.1	13	36.70	3.1513	0.0113	10 36 1	5.6	19.029	0.153	90.7	749	808	811		10	163
*368	9.5	13	37-54	3.1705	0.0128	13 6	2.5	19.028	0.154	92.5	808	R			-	-
3691	8.6	13	37.90	3.1705	0.0128	13 6 3	3.5	19.028	0.154	78.4	5 B	eob.			13	199
370	8.6	13	38.30	3.1553	0.0116	11 7 2	8.5	19.028	0.153	70.2	62	243	248		11	169
371	9.0	1 13	50.67	+3.1644	+0.0123	+12 16 5	;1.7 +	-19.022	-0.154	90.9	803	809	811		12	163
372	9.2	_	54.77	3.1523	0.0114	10 41 5		19.020	0.154	90.5	749	809			10	164
373	9.6	13	55-73	3.1482	0.0111	10 9 2		19.020	0.154	86.9	679	· 68o			01]	165]
374	7.22	14	1.38	3.1863	0.0139	15 2 2	11.9*	19.017	0.156	80.4	6 B	eob.			14	204
375	8.9	14	1.64	3.1687	0.0126	12 48 4	1.3	19.017	0.155	71.0	63	339			12	164
*376	8.5	1 14	13.10	+3.1534	+0.0115	+10 48 1	3.1 +	-19.012	-0.154	69.0	53	67			10	166
377	9.1	14	13.45	3.1643	0.0123	12 12 1	-	19.012	0.155	71.0	63	339			12	165
378	9.0	14	28.60	3.1562	0.0117	11 7 3	8.2	19.005	0.155	71.0	63	339			11	170
379	8.6	14	40.68	3.1575	0.0117	11 16 1	5.9	18.999	0.155	70.2	62	243	248		11	171
380	7.48	14	43-57	3.1545	0.0115	10 52 4	9.5	18.998	0.155	69.0	53	67	72		10	168
381	8.7	1 14	47.21	+3.1733	+0.0129	+13 16	2.4 +	-18.996	-0.156	80.0	6 B	eob.			13	202
382	8.9	15	6.8o	3.1529	0.0114	10 36 5	4.5	18.987	0.156	69.0	53	67	72		10	169
383	8.4	15	18.28	3.1840	0.0137	14 31 1	5-4	18.981	0.158	69.9	64	137	259		14	210
384	7.94	15	21.56	3.1636	0.0122	11 56 5	4.9	18.980	0.157	71.0	63	339			11	172
385	8.0	15	22.25	3.1890	0.0140	15 8	5.6	18.979	0.158	69.9	64	259			15	198
386	8.6	1 15	34-93	+3.1777	+0.0132	+13 41	7.5 +	⊦18.973	-0.158	71.0	63	339			13	204
387	8.8	_	37.22	3.1644	0.0122	12 0 1		18.972	0.158	70.2	62	243	248		11	173
388	9.1	15	56.98	3.1655	0.0123	12 5 4	4.1	18.963	0.158	90.0	747	749			12	168
389	8.9	15	58.48	3.1683	0.0125	12 26 5	4.I	18.962	0.159	70.2		243	_		I 2	169
390	9.0	16	5.24	3.1570	0.0116	11 0 1	2.5	18.959	0.158	91.0	803	808	811		10	170
391	7.5	1 16	18.02	+3.1549	+0.0115	+10 42 4	9.8 +	-18.953	-0.158	69.0	53	72			10	171
392	8.8	16	36.23	3.1654	0.0122	11 59 4		18.944	0.160	90.4	749	803			11	174
393	8.16	16	44.70	3.1512	0.0112	10 11 2	5.5	18.940	0.159	77.9	53	72	679	6 8 0	10	172
394	8.8	17	14.56	3.1606	0.0119	11 18	5-3	18.926	0.160	70.2		243			11	175
395	9.2	17	16.43	3.1558	0.0115	10 42	2.3	18.925	0.160	90.9	808	809	810		10	173
396	8.8	1 17	21.52	+3.1880	+0.0138	+14 39	7.5* +	-18.92 3	-0.162	69.9	64	137	259		14	213
397	8.9		23.07	3.1644	0.0121	11 45 2		18.922	0.161	69.9	62	243	248		11	176
398	8.7	-	41.69	3.1769	0.0130	13 14 5		18.913	0.162	71.0	63	339		- 1	13	207
39 9	8.9		14.35	3.1561	0.0115	10 36 2		18.897	0.162	69.0	53	72	_	- 1	10	176
400	8.9	18	16.53	3.1665	0.0122	11 53 1	2.4	18.896	0.163	70.2	62	243	248	1	11	177
		.o; Schä		B.; 9 ^m o :	seq. 23° 4'.7 8.0 7.0;				.o 6.4 6. 9 8.o; Bl			* 7	.7 6.7	7.8	; BD	6.5

Digitized by Google

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl.	1875	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
401	9.0	t _p 18 ₀	25:99	+3:1569	+0:0116	+10°4	11' 21.6	+18.891	-0.163	69.0	53	72			100	177
402	8.9		47.67	3.1542	0.0114	•	18 45.7	18.881	0.163	77.9	53		679	68o	10	178
403	9.0	18	53.06	3.1742	0.0128		44 21.6	18.878	0.164	71.0	63	339	•••		12	174
404	9.0	18	54.73	3.1698	0.0125		12 13.1	18.877	0.164	70.2	62	243	248		12	175
405	9.0	19	12.07	3.1950	0.0142		9 52.9*	18.869	0.166	74.9	64	137	-	747		209
406	10.01	1 19	10.54	1.2 1726					İ				3,	• • •		-
407	8.8	-	19.54 22.42	+3.1736	+0.0127		35 54.5	+18.865	-0.165	92.5	749				[12	176]
407	9.2	-	44.55*	3.1734	0.0127	_	33 41.4	18.863	0.165	83.6 82.3		leob.			12	177
409	8.6		53.46	3.1546	0.0114		14 20.5*		0.165	88.7		eob.			10	181
410	8.5	19 20	4.01	3.1803	0.0131	_	18 28.9	18.848	0.166	70.7		137	259	339	13	212
4.0	· 1	20	4.01	3.1550	0.0114		14 52.7	18.843	0.165	79.7	5 5	leob.			10	184
411	8.5	I 20	25.43	+3.1592	+0.0117	+10 4	43 6.3	+18.832	-0.166	69.0	53	72			10	185
412	9.3	20	34.54	3.1668	0.0122	11 3	36 13.6	18.827	0.167	90.3	747	749	803		11	181
413	9.6	20	42.4 I	3.1672	0.0122	11 3	37 51.1	18.824	0.167	90.9	803	809	811		11	183
414	8.8	21	1.95	3.1806	0.0131	13 1	10 35.1	18.814	0.169	71.0	63	339			13	215
415	8.9	21	26.00	3.1722	0.0125	12	7 57.8	18.801	0.169	69.9	62	248			12	181
416	8.92	I 2I	35.42	+3.1562	+0.0114	+10	3 3.5	+18.797	-0.168	85.9	596	602			[10	187]
*417	8.6	21	39.37	3.1870	0.0135		. 3 3.3 19 39.7	18.795	0.170	71.0	63	339			13	216
418	8.7		11.09	3.1822	0.0131	_	11 20.5	18.779	0.171	71.0	63	339			13	219
419	8.58	22	18.01	3.1706	0.0124	_	19 21.5	18.775	0.170	82.0	_	Beob.			11	184
420	9.2	22	25.23	3.1616	0.0118	ľ	15 I 5.5	18.771	0.170	69.0	53	72			[10	189]
	1 1			-				•		, i					ľ	
4214	8.7	I 22	39.77	+3.1568	+0.0114		9 31.2	+18.764	-0.170	88.5	-	Beob.			10	191
422	8.3	22	48.06	3.1705	0.0123		4 30.2	18.760	0.171	71.0	•	259	_		11	187
423	8.7	23	10.61	3.1742	0.0126		7 10.6	18.748	0.172	90.0	747		750		12	183
424	8,8		14.13	3.1868	0.0134		33 45.7	18.746	0.173	69.9		137	259		13	222
425	9.0	23		3.1584	0.0115	101	16 37.0	18.744	0.172	88.5	5 B	leob.			10	192
*426	6	1 23	38.65	+3.1737	+0.0125	+12	0 12.1	+18.733	-0.173	69.9	62	248			11	190
427	9.8	23	41.04	3.1626	0.0118	10 4	3 23.9	18.732	0.173	80.9	53	R			l –	_
428	8.4	23	42.79	3.1603	0.0116	10 2	26 40.3	18.731	0.173	90.9	803	809			10	195
429	7·5 ⁶	24	16.6	3.1952	0.0139	14 2	32 35.5	18.719	0.175	90.0	747	749			14	226
430	8.6	24	8.38	3.2005	0.0143	14 5	33.9	18.718	0.175	84.3	2 59	803	812		14	228
431	8.9	I 24	8.72	+3.1932	+0.0138	+14	8 45.9	+18.718	-0.175	70.4	137	259			[14	227]
432	9.4	24	22.26	3.1738	0.0125		5 16.2	18.711	0.174	91.0		259	812		11	192
433	8.7	24	23.65	3.1816	0.0130		17 53.2	18.710	0.175	71.0	63	339	012		12	184
434	8.8	24	36.23	3.1854	0.0132		11 46.8	18.703	0.175	71.0	63	339				225
435	8.9		46.51	3.1963	0.0139	_	3 26.3	18.698	0.176	83.6	-	339 747	740		13	- i
			-				-	•	·	53.5	ŀ				,4	230
436	3.6	-	47.80	+3.1991	+0.0141		2 2.2	+18.697	-0.177			nd, C			14	231
437	8.37	25	4.17	3.1972	0.0140		26 57.3	18.689	0.177	90.7		809	811		14	232
438	7.88	25	6.41	3.1599	0.0116		14 38.1	18.687	0.175	79.5		eob.			10	197
439	8.2	25	7.76	3.2021	0.0143		8 48.0*	18.686	0.177	69.9		137	259		14	233
440	8.9	25	15.69	3.1850	0.0132	13	3 28.9	18.682	0.177	90.9	803	812			12	185
441	8.7	1 25	16.22	+3.1593	+0.0115	+10	9 3.2	+18.682	-0.175	77.9	53	67	682	683	10	198
442	8.8	25	18.21	3.1794	0.0128	12 2	25 48.0	18.681	0.177	71.0	63	339		ا	12	186
443	8.8	25	24.86	3.1686	0.0121	11 1	1 42.5	18.677	0.176	71.0	62	339		:	11	194
*444	8.79	25	27.21	3.1726	0.0124		8 54.4	18.676	0.176	91.0	809	812			11	195
445	8.7	25	35.78	3.1675	0.0120	_	3 б.1	18.672	0.176	69.0	53	67			10	199
446	9.3	1 25	42.8E	+3.1726	+0.0124	4.77.3	6 59.4*					R			١,,,	
447	9.3 8.0	25	_	3.1695	0.0124	_	4 20.2	18.661	-0.177	80.9			.		[11]	196]
448	7.9 10	26	7.52	3.1812	0.0122		14 20.2 31 4.6	18.655	0.177	79.9	62		747		11	198
449	8.9	26	21.57	3.2046	0.0129	_	3 12.8*	18.647	0.178	85.9	259		809	012	12	189
450	8.8		22.54	3.1933	0.0144		3 12.6	18.647	0.180	69.9	64	137	259		14	236
730									0.179	71.0	63	339		ı	13	230
	1 N 6 8.0 7	ur Z. 74 .o; BD	9; BD 9 8.0	⁷ BD 8.8	BD 9.4 3 8 9	8.8 8 7.8 7.0 8	8.8 8.8 7 3.3 8.2 7			seq. 4.5 1.6 9.0; med.		6 10 §	Dpl. 9	9.0 9 1 8.0	.1; n 8.2	red.

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
451	8.7	1h 26m 45.12	+3:1906	+0.0135	+13°28'29"3	+18.635	-o!18o	82.4	5 Beob.	13° 231
452	8.6	26 48.58	3.1624	0.0117	10 20 27.7	18.633	0.179	77.9	53 67 679 680	10 202
453	8.5	27 7.51	3.1621	0.0116	10 15 55.4	18.623	0.179	77.4	53 67 596 602	10 203
454	8.8	27 9.53*	3.2049	0.0144	14 57 39.51	18.621	0.181	78.2	5 Beob.	14 237
455	8.7	27 18.60	3.2066	0.0145	15 7 40.4	18.616	0.182	91.0	809 811	15 233
• ₄₅₆	9.0	1 27 43.86	+3.1806	+0.0128	+12 14 35.9	+18.603	-0.181	69.9	62 248	12 190
457	8.5	27 45.32	3.1628	0.0117	10 16 36.4	18.602	0.180	77.9	53 67 679 680	10 206
* 458	1.8	28 13.23	3.1782	0.01 26	11 55 3.1	18.587	0.182	69.9	62 248	II 20I
459	8.42	28 14.58	3.1951	0.0137	13 44 38.1	18.586	0.183	71.7	63 339 340	13 238
460	8.6	28 21.71	3.2035	0.0142	14 37 50.2*	18.582	0.184	74.9	64 137 259 747	14 238
461	9.2	1 28 23.72·	+3.1934	+0.0136	+13 32 42.7	+18.581	-0.183	69.9	64 259	13 239
462	8.78	28 38.16	3.1636	0.0117	10 15 57.1	18.573	0.182	86.9	679 680	[10 207]
463	8.8	28 46.97	3.2011	0.0140	14 18 33.0	18.568	0.184	69.4	60 137	14 239
464	7.34	2 9 5.49	3.1988	0.0139	14 1 16.7	18.558	0.185	71.7	63 339 340	13 240
465	8.9	29 20.44	3.1644	0.0117	10 17 12.2	18.550	0.183	88.4	679 680 747 749	10 208
46 6	8.7	1 29 26.21	+3.1777	+0.0125	+11 42 47.6	+18.546	-0.184	90.7	750 803 809 811	11 203
467	9.0	29 36.11	3.2028	0.0141	14 22 26.8	18.541	0.186	69.4	60 137	14 241
468	neb.	29 59.57*	3.2107	0.0146	15 8 36.5*	18.528	0.187	94.0	R(2)	15 238
469	8.8	30 3.85	3.2057	0.0142	14 36 34.2	18.526	0.187	69.4	60 137	14 243
470	8.7	30 19.59	3.1823	0.0128	12 5 54.9	18.517	0.186	69.9	62 248	11 204
471	6.76	1 30 28.47	+3.1769	+0.0125	+11 30 4.3	+18.512	-0.186	71.7	63 339 340	11 205
472	8.87	30 56.28	3.1759	0.0124	11 20 38.0	18.496	0.187	90.0	747 750	11 206
473	8.8	30 57.63	3.1965	0.0136	13 31 19.1	18.495	0.188	71.7	63 339 340	13 245
474	7·5 ⁸	31 1.71	3.1769	0.0124	11 26 24.6	18.493	0.187	69. 9	62 248	11 207
475	9.3	31 12.83	3.1876	0.0131	12 33 14.6	18.487	0.188	71.7	63 339 340	[12 199]
476	8.9	1 31 22.15	+3.1919	+0.0133	+12 58 54.1	+18.482	-0.189	90.7	749 803 809 811	12 200
477	8.8	31 31.11	3.1847	0.0129	12 12 32.3	18.476	0.188	71.7	63 339 340	12 201
478	7.19	31 47.19	3.1954	0.0135	13 17 29.9	18.467	0.189	90.9	803 811	13 250
479	8.7	31 52.31	3.1928	0.0134	13 0 36.2	18.464	0.190	90.5	749 811	12 202
480	8.510	31 56.26	3.1668	0.0118	10 16 1.1	18.462	0.188	86.9	679 680	[10 215]
481	8.9	1 32 14.20	+3.2039	+0.0140	+14 6 32.6*	+18.452	-0.191	79.7	60 137 747 750	14 248
482	8.3	32 32.36	3.1820	0.0127	11 48 12.7	18.441	0.190	69.9	62 248	11 210
483	7.811	32 33.61	3.1998	0.0138	13 39 0.7	18.441	0.191	71.7	63 339 340	13 255
484	9.0	32 42.36	3.1947	0.0134	13 5 51.0	18.436	0.191	90.6	749 803 811	12 205
485	8.6	33 1.32	3.2116	0.0145	14 47 21.9	18.425	0.193	69.4	60 137	14 250
486	8.7	1 33 11.80	+3.2102	+0.0144	+14 37 34.6	+18.419	-0.193	69.4	60 137	14 251
487	8.6	33 12.59	3.2102	0.0144	14 37 18.7	18.418	0.193	69.4	60 137	14 253
488	8.412	33 30.98	3.2029	0.0139	13 50 15.3	18.408	0.193	69.9	64 259	13 257
489	8.718	33 39.80*	3.2035	0.0139	13 52 22.6	18.403	0.193	80.9	64 R	[13 258]
490	8.9	33 41.86	3-1779	0.0124	11 14 43.5	18.401	0.192	69.9	62 248	11 213
491	8.9	1 33 59.48	+3.2002	+0.0137	+13 29 41.6	+18.391	-0.194	69.9	64 259	13 259
492	8.7	33 59.65	3.2149	0.0146	14 59 10.5	18.391	0.195	69.4	60 137	14 257
493	8.6	34 17.43	3.1728	0.0121	10 39 24.5	18.381	0.193	70.3	53 67 332	10 221
494	1.8	34 23.44	3.1972	0.0135	13 8 30.5	18.377	0.194	69.9	64 259	13 261
495	8.7	34 26.55	3.1920	0.0132	12 36 14.8	18.375	0.194	6 9 .9	62 248	12 211
496	9.1	1 34 29.53	+3.1911	+0.0132	+12 30 21.8	+18.374	-0.194	90.0	747 749 750	12 212
497	8.8	34 34-97	3.1723	0.0121	10 34 21.6	18.371	0.193	70.3	53 67 332	10 222
498	9.0	34 51.81	3.2074	0.0141	14 6 38.6	18.361	0.196	70.6	60 137 340	14 258
499	9.3	35 6.48	3.2042	0.0139	13 45 29.1*	_	0.196	80.4	64 259 803 809	13 262
500	8.4	35 22.12	3.1804	0.0125	11 19 6 .6	18.343	0.195	90.9	803 811	11 218
(¹ Z. BD 9. BD 9	137 Mikr. 52.0 .5; Schätz. 9.0 1	51.8 corr. 8.9 9.2 9.0 7.7 8.3	in 32% 31 6 6.0	6.5 7.5; BD 6.6	BD 7.8 D 7 Bl r Z. 64; B	9.3	BD 9.2 8 8.0 7.0	4 6.5 7.5 7.8; 9 BD 8.1; Schätz	BD 6.6 7.3 7.0

Digitized by Google

2*

Nr.	Gr.	A.R.	. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В.	D.
501	8.8	Ih 35	² 35 : 37	+3:1748	+0.0122	+10°43' 7.5	+18.335	-0.195	90.9	803	809			100	224
502	8.8		35.85	3.1875	0.0129	12 0 57.4	18.334	0.196	69.9	_	248			11	219
503	7.41	35		3.2190	0.0148	15 8 47.0	18.330	0.198	80.2	64	259	749	809	15	25 I
504	8.12	35	46.87	3.1985	0.0135	13 6 12.1	18.328	0.197	91.0	809	811			12	215
505	9.4	36	10.07*	3.2092	0.0141	14 6 42.7	18.315	0.198	83.o	259	R			[14	260]
506	8.3	1 36	12.37	+3.1728	+0.0121	+10 27 17.9	+18.313	-0.196	70.3	53	67	332		10	225
507	8.9	36		3.2110	0.0142	14 16 50.5	18.312	0.199	69.4	60	137	•		14	261
508	8.6	36	22.98	3.1876	0.0129	11 56 10.3	18.307	0.198	69.9	62	248			11	221
509	8.8	36	30.03	3.1911	0.0131	12 16 28.6	18.303	0.198	90.4	747	803			12	216
510	8.63	36	33.09	3.1898	0.0130	12 7 55.5	18.301	0.198	90.5	750	809			I 2	217
511	8.2	1 36	34-35	+3.1917	+0.0131	+12 19 30.2	+18.300	-0.198	83.6	259	747	749		12	218
512	9.2	36		3.1920	0.0131	12 20 53.9	18.298	0.198	90.5	747	811	,		12	219
*513	8.9	36		3.1914	0.0131	12 15 5.5	18.286	0.199	70.9	62	248	340		12	220
514	8.9	36	58.85	3.2133	0.0143	14 24 46.8	18.285	0.200	69.4	60	137			14	263
515	8.7	37	0.26	3.2099	0.0141	14 4 19.3	18.285	0.200	69.6	63	64	259		13	266
516	9.0	I 37	7.77	+3.2073	+0.0140	+13 48 12.9	+18.280	-0,200	83.7	64	809	811		13	267
517	8.6	37		3.1802	0.0124	11 5 18.3	18.272	0.199	70.3	53	67	332		10	230
518	8.9	37		3.1764	0.0122	10 40 27.1	. 1	0.199	75.4	53	67		803	10	232
5194	8.4	37	. •	3.1918	0.0131	12 12 10.6	18.259	0.200	81.5	340	749			12	223
520	8.6	37	43.86	3.2043	0.0138	13 25 41.0	18.258	0.201	69.9	64	259			13	270
521	8.7	I 37	55.62	+3.1727	+0.0120	+10 16 46.2	+18.251	-0.199	76.9	5 B	eob.			10	234
522	8.9	38	2.51	3.1887	0.0129	11 51 24.9		0.201	70.2	64	248	259		11	228
523	8.9	38	17.77	3.2131	0.0142	14 12 5.2	18.238	0.203	69.4	60	137	3,		14	267
524	8.8	38	20.54	3.1739	0.0121	10 21 27.3	18.236	0.200	70.3	53	67	332		10	235
525	9.3	38	36.37	3.1762	0.0122	10 33 52.8	18.227	0.201	70.3	53	67	332		[10	236]
526	8.65	1 38	47.84	+3.1720	+0.0119	+10 7 28.8	+18.219	-0.201	86.9	682	683			ſιο	237]
527	8.7	38	48.42	3.1938	0.0131	12 16 47.3	18.219	0.202	71.0	63	340			12	226
528	8.8	39	1.63	3.2232	0.0148	15 5 25.5	18.211	0.204	76.3	60	137	750		14	268
*529	9.2	39	9.34	3.2159	0.0144	14 22 35.2	18.206	0.204	69.4	60	137	••		14	270
530	9.1	39	39.14	3.1851	0.0126	11 20 6.5	18.188	0.203	70.2	64	248	259		[11	230]
531	8.7	1 39	41.26	+3.2241	+0.0148	+15 5 10.7	+18.187	-0.206	76.3	60	137	747		14	272
532	8.56	39	58.72	3.1901	0.0129	11 47 15.5	18.176	0.204	81.5	340	749	• • •		11	231
533	9.1	40	3.70	3.1947	0.0132	12 13 20.0	18.173	0.205	80.9	63	R			[12	228]
534	8.77	40	19.10	3.1753	0.0121	10 18 41.0	18.164	0.204	86.9	684	686			[10	240]
535	6.98	40		3.1746	0.0120	10 13 7.1	18.156	0.204	76.9	5 B	eob.			10	241
536	8.6	I 40	43.66	+3.1759	+0.0121	+10 19 41.6	+18.148	-0.205	78.6	6 B	eob.			10	242
537	8.29		49.08	3.1969	0.0132	12 20 58.9		0.206	81.5	_	749			12	231
53810		. 40	_	3.1993	0.0134	12 33 55.9		0.207	84.3	1	749	750		12	232
539	8.8	40	56.35	3.1862	0.0127	11 18 20.3	1 -	0.206	70.8		259			11	232
540	8.8	41	9.34	3.2144	0.0142	13 58 29.2	18.132	0.208	85.6	259	747	803	809	13	275
541	8.5	1 41	55.38	+3.2097	+0.0139	+13 26 21.9	+18.103	-0.209	69.9	64	259			13	278
542	8.912	42	3.45	3.1979	0.0133	12 18 35.0	1 -	0.209	80.9	63				[12	236]
543	8.6		30.57	3.1927	0.0130	11 46 2.0		0.209	69.9	_	248			111	236
544	9.1		30.84	3.2106	0.0139	13 27 25.3	1	0.210	69.9	64	259			[13	281]
545	8.5	42		3.1950	0.0131	11 58 18.4	18.077	0.209	84.3	340	749	750		11	237
546	8.9	I 42	40.11	+3.1905	+0.0128	+11 32 48.5	+18.075	-0.209	69.9	62	248			11	238
547	9.2		43.35	3.1890	0.0128	11 23 53.8	18.073	0.209	81.8	248				[11	239]
548	8.8		16.22	3.2165	0.0143	13 54 50.7		0.212	69.9		259			13	284
549	8.6	43	18.34	3.2132	0.0140	13 36 17.5	1 -	0.212	81.5	1	749			13	285
550	10.6	43		3.2145	0.0141			0.212	90.6	747	803	809		-	-
	, _	- 0 - 1		• 55 00	0.1	- 0 - • nn -	- 0.1%	0	4 ama	08	-I- A	m		Q8 a1	

1 7.7 8.3 6.5 7.2 BD 8.8; Schätz. 8.3 8.0 BD 9.5; Schätz. 8.3 9.0 4 9 5 praec. 8 2!5 A.; 9 5 seq. 8 2!0 A.
BD 9.1 BD 9.2 BD 9.3; Schätz. 8.8 8.7 8 7.0 6.5 [8.2] 7.5 6.8 8.7 7.7; BD 8.7
BD 9 3 praec. 10 in par. 11 Z.750 Mikr. 20 2 48 3 corr. in 20 2 43 3 12 Nur Z.63; BD 9.4

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	ar. De	ecl. 1	875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В.	D.
551	8.2	1h 43m 22:53	+3:2146 +0:	0141 +1	2 ⁰ 4 2	37.21	+18.048	-0.212	82.7 86.2	5 B	Beob.			13°	286
552	8.8	43 45.98	1 - 1		-	52.9	18.034	0.213	69.4		137			14	283
553	8.7	43 50.53	1 1	·	_	43.4	18.031	0.211	69.9	62	248			11	241
554	6.12	44 14.14	3.1803 0.0		_	23.9	18.016	0.211	70.3	53	67	332		10	252
555	8.6	44 32.54	3.2205 0.0	144 1	4 8	5.5	18.004	0.215	69.4	60	137			14	285
556	9.0	I 44 43.52	+3.2270 +0.0	0147 +1	4 42	19.3	+17.997	-0.215	69.4	60	137			14	286
557	8.6	45 15.59				27.3	17.976	0.215	71.0	63	340			12	246
*558	8.4	45 24.21	1 1 1			29.4	17.970	0.213	86.9	679	680)	
*559	8.4	45 24.25	3.1790 0.0	122 1	0 11	32.9	17.970	0.213	86.9	679	68o			10	255
560	8.2	45 56.10	3.1971 0.0	131	1 49	27.9	17.950	0.216	69.9	62	248		ľ	11	245
561	8.3	1 46 7.73	+3.2163 +0.0	0141 +1	2 22	31.5*	+17.942	-0.217	80.0	64	259	747	749	13	292
562	8.8	46 11.99	" "			42.9	17.940	0.218	69.9	1 '	137		• • • •	14	295
563	8.2	46 19.94	1 1			41.5	17.934	0.218	69.4					14	296
564	8.2	46 29.42	1 1		4 48	53.7	17.928	0.219	69.4	60	137			14	298
565	7.83	46 49.02	3.2007 0.0			58.7	17.915	0.217	69.9	62	248			11	248
566	8.24	1 47 11.23	+3.2132 +0.0	0139 +1	3 a	40.9	+17.901	0.219	69.9	64	259			13	294
567	8.4	47 13.27	1 1	• •	3 12		17.899	0.219	69.9	64	259			13	295
568	9.1	47 17.70	111		2 2		17.896	0.218	69.9	62	248			11	249
569	7.95	47 45.03	1 ~	•	0 47		17.878	0.218	70.3	53	-	332		10	257
570	7.6	48 4.41	1	0139 1	3 8	28.1	17.865	0.221	69.9	64	259	••		13	296
571	8.7	1 48 11.07	+3.2187 +0.0	0141 +1	2 22	50.2	+17.861	-0.221	69.9	64	259			13	297
572	7.8	48 28.84	" "			38.6	17.849	0.222	69.4	60	137			14	302
573	8.6	48 46.98	1 1		_	10.9	17.837	0.221	69.9	62	248			11	250
574	9.1	48 55.08	1 .1		-	25.7	17.832	0.221	70.3	53		332		10	260
575	7.8	48 57.62	1 - 1			32.7	17.830	0.221	71.0	63	340			11	251
576	8.7	I 48 58.46	+3.2303 +0.0	0147 +1	4 28	53.2	+17.830	-0.223	69.4	60	137			14	306
*577	8.7	48 59.42	1 1	_ 1		22.0	17.829	0.221	69.9		248			11	252
578	11.0	49 19.18	1 0 ,00 1			44.5	17.816	0.224	92.5	747	R			_	_]
579	8.7	49 20.70	1 1			24.7	17.815	0.224	76.3	60	137	747		14	308
58o	8.6	49 22.19	1	1	1 40	34-7	17.814	0.222	69.9	62	248			11	255
581	8.9	1 49 45.85	+3.2322 +0.	0147 +1	4 33	8.3	+17.798	-0.225	69.4	60	137			14	310
582	8.7	49 58.62				33.9	17.789	0.225	69.9	64	259	•		13	302
583	8.6	50 0.61	1 1			56.5	17.788	0.225	69.4	60	137			14	312
*584	9.2	50 5.39	1 - 1			14.1	17.785	0.225	85.4	137	749	803	809	14	313
585	8.6	50 5.95	3.2148 0.	138	2 59	39.4	17.784	0.224	71.0	63	340			12	254
586	8.8	I 50 54.44	+3.2198 +0.0	0141 +1	3 20	36.4	+17.752	-0.226	90.0	749	750			13	305
587	8.1	51 0.44	-3			30.4*	17.748	0.227	82.3		Beob.			13	306
588	8.8	51 6.26	1 1			54.9	17.743	0.226	71.0		340			12	260
589	8.4	51 49.82	1			0.6	17.714		8o.6		Beob.			10	264
590	8.7	52 3.47		143	3 43	52.3	17.704		69.9		259			13	310
591	9.0	1 52 7.73	+3.2372 +0.0	0149 +1	4 42	31.9	+17.702	-0.229	81.4	137	R			[14	318]
592	8.5	52 35.60	1			6.4	17.682		69.9		259			13	314
593	6.3	52 44.49	1			15.2	17.676		69.9		248			11	261
594	8.6	52 46.73	I I			53.7	17.675		69.4	2	137			14	320
595	8.9	52 52.73	1	0150 1	4 57	51.0	17.671	1	69.4		137			14	321
596	8.3	I 53 35.77	+3.2047 +0.0	0132 +1	I 45	58.8	+17.641	-0.230	69.9	62	248			11	262
597	9.1	53 44.96	1			9.2	17.634	1	69.9		259			[13	316]
598	8.3	54 5.87	1			40.5	17.620	1			340			12	264
599	8.8	54 10.56				37.0	17.617	0.232	69.9	64	259			[13	317]
600	8.3	54 25.09	3.2106 0.	0135 1	2 12	7.3	17.606	0.232	69.9	62	248			I 2	266
	1 Z	. 63 [42:8]	² 6.5 5.0 6.7;	BD 5.5	:	BD 7	.2; Schätz	. 8.0 7.7	4 BD	8.7		5 7.8	7.2	8.7	
		J (1)	J J	30		•		• •		•		•	•	•	

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zor	nen	B. D.
 				saec.	+10°14' 2".1	+17.603	saec. -0.230	78.8	248 332	596 602	10° 270
601	8.7	1h 54m 30.62	+3:1879	+0.0124	· •			76.6 80.0		747 749	•
602	8.6	54 30.64	3.2282	0.0143	13 41 4.3	17.603	0.233	69.4	64 259	141 149	13 319 14 326
603	6.11	55 4.55	3.2382	0.0148	14 27 42.0	17.579	0.235			747 740	11 264
604	8.3	55 24.40	3.2044	0.0131	11 34 36.2	17.565	0.233	79.9	62 248	747 749	11 265
605	7.5	55 41.83	3.2106	0.0134	12 4 54.6	17.553	0.234	69.9	1		
606	8.0	1 55 42.43	+3.2442	+0.0151	+14 53 27.4	+17.552	-0.236	69.4	60 137		14 328 12 271
607	6.9	55 51.46	3.2202	0.0139	12 52 21.7	17.546	0.235	71.0	63 340		12 271
608	9.0	56 8.54	3.2011	0.0130	11 14 5.1*	17.534	0.234	82.1	5 Beob.	222	•
*609	8.6	56 10.92	3.1957	0.0127	10 46 7.4	17.532	0.234	70.3	53 67	33 ²	10 274 10 275
610	7.42	56 17.56*	3.1916	0.0125	10 24 54.2	17.528	0.234	70.3			1
611	9.1	1 56 19.46	+3.2208	+0.0139	+12 52 28.0	+17.526	-0.236	90.6	750 803	809	12 272
612	8.9	56 23.94	3.2074	0.0133	11 44 38.4	17.523	0.235	82.3	5 Beob.		11 270
613	8.9	56 36.27	3.1994	0.0129	11 3 2.6	17.514	0.235	89.9	746 747		10 277
614	8.8	57 8.80	3.2067	0.0132	11 37 11.9	17.491	0.236	69.9	62 248		11 272
615	8.7	57 11.49	3.2303	0.0143	13 34 57.8	17.489	0.238	71.0	63 340		13 325
616	8.7	1 57 33.00	+3.2354	+0.0145	+13 58 6.8	+17.474	-0.239	69.9	64 259		13 326
617	8.8	58 11.05	3.1909	0.0125	10 12 15.9	17.446	0.237	76.5	5 Beob.		10 285
618	8.7	58 12.28	3.1980	0.0128	10 48 8.5	17.446	0.237	70.3		332	10 284
619	8.7	58 12.82	3.2452	0.0150	14 41 41.6	17.445	0.241	79.7		746 747	
620	8.8	58 36.53 *	3.2487	0.0151	14 56 15.7*	17.428	0.242	81.7	5 Beob.		14 337
621	8.8	1 58 55.65	+3.2372	+0.0146	+13 58 3.1	+17.414	-0.241	80.0	64 259	746 749	13 329
622	8.7	58 58.89	3.2192	0.0137	12 29 26.2	17.412	0.240	69.9	62 248		12 280
*623	8.1	59 2.47	3.2223	0.0139	12 44 35.3	17.409	0.241	69.9	62 248		12 281
624	8.9	59 36.97	3.2323	0.0143	13 30 9.8	17.384	0.242	90.0	747 750		13 331
625	7.98	59 45.15	3.2246	0.0140	12 51 51.1	17.378	0.242	69.9	62 248		12 282
626	7.9	1 59 55.82	+3.2386	+0.0146	+13 59 9.5	+17.371	-0.243	69.9	64 259		13 333
*627	8.8	2 0 8.90	3.2398	0.0146	14 3 36.5	17.361	0.244	90.4	746 749	803 809	13 335
628	8.7	0 9.39	3.2394	0.0146	14 1 24.8	17.361	0.244	83.0	64 746	749	13 336
*629	8.4	0 46.62	3.2523	0.0152	14 59 36.8	17.333	0.246	70.2	56 60	137 341	14 342
630	7.4	1 15.51	3.2557	0.0153	15 12 34.3	17.312	0.247	69.9	64 259		15 305
631	8.2	2 1 26.42	+3.1986	+0.0127	+10 35 40.1	+17.304	-0.243	70.4	6 Beob.		10 292
632	8.9	1 37.99	3.1966	0.0126	10 24 47.24	17.296	0.243	70.7 70.9	8 Beob.		10 293
633	8.9	I 59.46*	3.2377	0.0145	13 42 24.2	17.280	0.247	70.6	5 Beob.		13 337
634	8.9	2 14.18	3.2533	0.0152	14 55 5.9	17.269	0.248	71.0	56 341		14 346
635	8.6	2 52.04	3.2402	0.0145	13 48 50.9	17.241	0.249	71.0	76 267	340	13 338
636	7.9	2 3 2.55	+3.2249	+0.0138	+12 34 57.9	+17.233	-0.248	70.0	72 265		12 292
637	8.8	3 10.48	3.2462	0.0138	14 15 41.6	17.227	0.250	71.0	56 341		14 348
638	8.7	3 10.75	3.2357	0.0143	13 25 54.3	17.227	0.249	71.0	76 267	340	13 339
639	8.8	3 12.85	3.2354	0.0143	13 24 2.8	17.225	0.249	71.0	76 267	340	13 340
640	8.7	3 16.58	3.2545	0.0152	14 54 3.8	17.222	0.250	71.0	56 341		14 349
641	8.5	2 3 25.44	+3.2120	+0.0133	+11 31 20.3	+17.216	-0.248	85.2	252 746	747 749	11 288
642	8.5	3 28.39	3.2487	0.0149	14 25 48.4	17.214	0.250	71.0	56 341		14 350
643	8.6	3 41.85	3.2507	0.0149	14 33 35.5	17.203	0.251	71.0	56 342		14 352
*644	5	4 5.75	3.2325	0.0130	13 5 39.5	17.186	0.250	71.0		272 340	
645	8.9	4 22.25	3.2443	0.0147	13 59 35.1	17.173	0.252	90.0	746 747		13 345
*646	10.16		+3.2158	+0.0134	+11 44 35.5	+17.173	-0.249	90.0	747 749		
*647	8.7	2 4 23.06 4 24.78	3.2157	0.0134	11 44 5.6	17.171	0.250	85.2	252 746	747 749	11 290
648	8.9	4 47.69*	3.2157	0.0132	11 17 42.1	17.154	0.250	83.9	252 746		11 291
649	8.8	5 3.69*	3.2093	0.0131	11 10 22.6	17.142	0.250	83.6	252 746		11 293
650	9.3	5 26.12	3.2470			17.125	0.254		56 341		14 355
-3-	_	•	-					Schätz. 8.0		4 7	72 [53:7]
1		D 6.9; Schätz. 6 8.4 8.6; med.	.3 0.0 6 9 ^m .8	praec. 28	7.7 6.5 8.0 2'B. 7 9 ^m 3	praec. 28	2!8 B.; 9	8 seq. 5 2!	5 B.	۵.	1- [33.1]

⁵ Dpl. 8.4 8.6; med. ⁶ 9.8 praec. 2° 2' B. ⁷ 9.3 praec. 2° 2!8 B.; 9.8 seq. 5° 2!5 B.

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1	875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	D.
651	9.0	2h 5	* 49:77	+3:2116	+0.0132	+11°17	37.4*	+17:107	-0.252	85.2	252	746	747	749	110	294
652	7.9	5	56.73*	3.2377	0.0143	13 19		17.102	0.254	71.0	76	267	340		13	351
653	8.5	6	7.88	3.2116	0.0132	11 16	16.9	17.093	0.252	85.2	252	746	747	749	11	295
654	7.0 ¹	6	14.30	3.2557	0.0151	14 41	33.9	17.088	0.256	71.0	56	341			14	357
655	8.7	6	15.50	3.2422	0.0145	13 39	16.4	17.087	0.255	71.0	76	267	272	340	13	352
656	8.6	2 6	19.57	+3.2270	+0.0138	+12 27	56.8	+17.084	-0.254	70.0	72	265			12	301
657	8.8	6	40.60	3.2465	0.0147	13 56	48.4	17.068	0.256	71.0	76	267	340		13	354
6583	9. I	7	12.10	3.1990	0.0126	10 12	2. I	17.044	0.253	69.5	1	269			10	299
659	8.o	7	29.44	3.2184	0.0134	11 41		17.031	0.255	83.6	-	746	748		11	300
660	8.8	8	13.54	3.2121	0.0131	11 8	53.1	16.997	0.256	89.9	746	748			11	304
661	8.8	2 8	16.32	+3.2186	+0.0134	+11 39	14.3*	+16.994	-0.256	83.6	252	748	753		11	305
662	8.8	8	18.68	3.2248	0.0137		35.4	16.993	0.257	70.0	72	265			12	308
663	9.1	8	29.11	3.2530	0.0149	14 15	49.1	16.984	0.259	71.0	56	341			14	362
664	8.6	8	41.75	3.2212	0.0135	11 49		16.975	0.257	84.3		811			11	307
665	8.9	8	59.98	3.2004	0.0126	10 11	15.8*	16.960	0.256	81.6	270	679	68o		10	303
666	8.8	2 9	0.89	+3.2005	+0.0126	+10 11	24.0	+16.960	-0.256	76.1	6 E	Beob.			١٠	303
667	8.o	9	6.42*	3.2667	0.0154	15 14	15.9	16.956	0.262	89.9	746	748			15	322
668	8.6	9	10.93	3.2082	0.0129	10 46	38.2	16.952	0.257	70.7		269	-	326	10	306
669	8.1	9	42.15*	3.2221	0.0135	11 48	_	16.927	0.259	83.6		746	753		11	309
670	8.5	10	29.68	3.2504	0.0147	13 53	8.2	16.890	0.263	71.0	76	267	340		13	364
671	8.9	2 10	59.69	+3.2481	+0.0145	+13 40	3.8	+16.866	-0.263	71.0	76	267	340		13	365
*672	8.o	11	16.36	3.2514	0.0147	13 53	17.4	16.853	0.264	71.0	76	267	340		13	366
673	7·58	1.1	20.26	3.2376	0.0141	12 51	4.5	16.850	0.263	70.0	72	265			12	315
674	8.7	11	47.29	3.2451	0.0144	13 22	.20.2	16.829	0.264	78.6	Ι".	Beob.			13	368
675	9.34	12	3.62	3.2660	0.0152	14 53	55.2	16.816	0.267	71.0	56	34 T			14	375
676	7.25	2 12	5.23	+3.2326	+0.0138	+12 24	45.5	+16.815	-0.264	70.0	72	265	•		12	317
677	8.7	12	14.23	3.2222	0.0134	11 37	0.1	16.808	0.263	83.6	252	746	753		11	315
678	9.0	12	33-35	3.2590	0.0149	14 19	55.5	16.792	0.267	71.0	56	34 I			14	378
679	9.0	12	36.77	3.2196	0.0133	11 23	47.8	16.790	0.264	83.6	252	746	748		11	318
680	8.4	13	25.93	3.2518	0.0146	13 43	21.6	16.750	0.268	71.0	76	267	340		13	371
681 ⁶	8.8	2 13	50.50	+3.2437	+0.0143	+13 5	47.1	+16.731	-0.268	71.0	76	267	340		13	374
682	8.9	14	32.44	3.2182	0.0132	11 9	9.1	16.697	0.267	83.6	252	746	748		11	323
683	9.0	14	41.84	3.2483	0.0144	13 21	43.8	16.689	0.270	71.0	76	267	340		13	378
684	8.0	14		3.2705	0.0153	14 56	46.2	16.677	0.272	71.0	56	341	_		14	383
685	8.7	15	8.24	3.2260	0.0135	11 41	12.7	16.668	0.269	83.6	252	746	748		11	326
686	8.6	2 15	25.65	+3.2389	+0,0140	+12 36	35.2	+16.654	-0.270	70.0	72	265			I 2	321
687	8.8	16	4.95	3.2177	0.0131	11 0	8.1	16.622	0.270	70.7	1		270	326	10	316
688	8.8	16	-	3.2700	0.0152	14 46		16.604	0.274	71.0	56	342			14	388
689	8,8	16	-	3.2709	0.0152	14 50		16.604	0.275	80.5	_	342		748	14	387
690	8.6	16	28.57	3.2710	0.0152	14 50	31.8	16.602	0.275	80.5	56		746	748	14	389
691	8.o ⁷	2 16	32.19	+3.2081	+0.0127	+10 15		+16.599	-0.270	76.1		Beob.			10	318
692	9.1	16		3.2632	0.0149	14 16	44-5	16.596	0.274	71.0		342			14	390
693	8.6		17.17	3.2235	0.0133	11 20		16.563	0.272	83.6		746	748		11	332
694	8.38		36.91	3.2740	0.0153	14 57		16.546	0.277	71.0		342			14	392
*695	8.6°	17	39.30	3.2182	0.0131	10 55	59.3	16.544	0.272	70.7	ı	269	270	326	10	321
696	8.7	2 17		+3.2764	+0.0154	+15 7	0.1	+16.541	-0.277	90.3		753	118		15	335
697	8.5		46.40	3.2392	0.0139	12 27		16.538	0.274	70.0		265			12	325
698	8.8		57.26	3.2563	0.0146	13 39		16.529	0.276	71.0		267		اد	13	386
699	8.5	17	-	3.2163	0.0130	10 46		16.528	0.273	70.7	1		270			322
70010	8.8	18	1.33	3.2625	0.0148	14 6	7.1	16.526	0.276	80.5	56	342	746	748	14	393
	1 B	D 6.0:	Schätz. 7	.0 [7.2]	2 Sehr sch	hwacher Ste	rn sea	. 5 ⁸ 1 B.	8 6.8 8	.2: BD 6.8	4	BD 8.	8: Sc	hätz.	9.3 [8.81

¹ BD 6.0; Schätz. 7.0 [7.3] ² Sehr schwacher Stern seq. 5⁸ I'B. ³ 6.8 8.2; BD 6.8 ⁴ BD 8.8; Schätz. 9.3 [8.8] ⁵ 6.7 7.8; BD 6.5 ⁶ 10^m praec. 1.5 1.0 A. ⁷ 7.0 8.2 8.4 8.4 8.1 8.0 ⁸ BD 7.3; Schätz. 8.5 8.2 Dpl. med. ¹⁰ 10^m.5 seq. 3⁸ 25"B.

Zone 10° bis 15°. Leipzig I.

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B.D.
7011	9.1	2 ^h 18 ^m 4.38	+3:2516 +0:0144	+13°19′17"8	+16.523	-0.276	71.0	76 267 340	13° 387
702	8.7	18 8.82	3.2482 0.0142	13 4 13.1	16.520	0.275	70.0	72 265	12 326
703	8.3	18 22.09	3.2452 0.0141	12 50 3.0	16.509	0.276	70.0	72 265	12 327
704	8.8	18 30.20	3.2445 0.0141	12 46 44.5	16.502	0.276	70.0	72 265	12 328
705	8.6	18 31.17	3.2605 0.0147	13 55 16.0	16.501	0.277	71.5	76 267 340 342	13 388
* 706	8.7	2 18 38.77	+3.2615 +0.0148	+13 58 42.1	+16.495	-0.277	71.5	76 267 340 342	13 389
707	7.3	18 50.66	3.2259 0.0134	11 24 50.3*	16.485	0.275	83.9	252 746 811	11 335
708	8.8	19 5.01	3.2337 0.0137	11 57 24.1	16.473	0.276	83.9	252 748 811	11 336
709	8.8	19 15.04	3.2257 0.0133	11 21 53.9	16.465	0.275	84.0	252 753 811	11 337
710	9.0	19 27.32	3.2155 0.0129	10 36 50.0	16.455	0.275	70.7	1 269 270 326	10 324
711	8.8	2 19 29.52	+3.2481 +0.0142	+12 57 10.0	+16.453	-0.278	70.0	72 265	12 331
712	7.82	19 40.88	3.2396 0.0138	12 20 3.4	16.443	0.277	70.0	72 265	12 332
713	9.1	20 21.44	3.2286 0.0134	11 29 49.6	16.410	0.278	83.6	252 746 748	11 339
714	8.9	20 31.06	3.2556 0.0144	13 24 17.5	16.402	0.280	71.0	76 267 340	13 390
715	8.1	21 4.26	3.2419 0.0139	12 23 45.7	16.373	0.280	70.0	72 265	12 335
716	8.7	2 21 4.28	+3.2348 +0.0136	+11 53 33.4	+16.373	-0.279	83.6	252 746 748	11 340
717	9.1	21 13.20	3.2436 0.0139	12 30 28.2	16.366	0.280	80.3	72 265 753 811	12 337
718	8.7	21 19.55	3.2146 0.0129	10 25 59.8	16.361	0.278	70.7	1 269 270 326	10 326
719	8.9	21 29.70	3.2197 0.0131	10 47 19.8	16.352	0.279	70.7	1 269 270 326	
720	8.5	21 45.20	3.2557 0.0144	13 19 0.9	16.339	0.282	71.0	76 267 340	13 395
721	8.38	2 21 46.75*	+3.2398 +0.0138	+12 11 32.7*	+16.338	-0.281	80.3	72 265 748 811	12 338
722	8.6	22 3.79	3.2809 0.0154	15 2 25.4	16.323	0.285	71.0	56 342	14 408
723	8.3	22 11.70	3.2296 0.0134	11 26 35.8	16.317	0.281	83.9	252 746 811	11 345
724	9.0	22 35.32	3.2336 0.0135	11 42 7.9	16.297	0.282	92.5	746 R	11 346
725	9.0	23 1.54	3.2789 0.0152	14 49 14.3	16.274	0.286	71.0	56 342	14 410
726	9.1	2 23 32.16	+3.2789 +0.0152	+14 46 15.0	+16.248	-0.287			
727	8.9	23 45.23	3.2636 0.0146	13 42 15.9	16.237	0.286	71.0 71.0	56 342 76 267 340	14 411
728	8.6	23 45.31	3.2177 0.0129	10 30 18.4	16.237	0.282	70.7	I 269 270 326	10 330
729	8.8	23 46.19	3.2756 0.0151	14 31 31.4	16.236	0.287	71.0	56 342	14 412
730	8.4	23 59.14	3.2518 0.0142	12 52 30.1	16.225	0.286	70.0	72 265	12 342
7314	8.5	2 24 7.26	+3.2596 +0.0144	+13 24 11.6	+16.218	-0.287	71.0		
732	9.0	24 44.06	3.2353 0.0135	11 40 31.7	16.186	0.285	90.0	76 267 340 746 748 753	13 402 11 352
733	8.9	25 11.94	3.2197 0.0129	10 33 19.7	16.162	0.285	70.7	1 269 270 326	10 333
734	8.0	25 24.96	3.2426 0.0138	12 7 56.6	16.151	0.287	70.0	72 265	12 346
735	8.9	25 36.46	3.2540 0.0142	12 54 14.5	16.141	0.288	70.0	72 265	12 347
1	8.7	2 25 37.19	+3.2197 +0.0129		+16.141	-0.286	70.7		
736 737	8.6	25 47·77	3.2793 0.0151	14 36 33.2	16.131	0.291	70.7 71.0	1 269 270 326 56 342	10 334 14 418
738	9.0	25 55.73	3.2201 0.0129		16.131	0.291	82.0	30 342 270 R	[10 335]
739	6.7	26 3.46	3.2777 0.0150		16.118	0.291	71.0	56 342	14 419
740	8.8	26 27.68*	3.2570 0.0143	13 2 34.2	16.097	0.290	82.0	5 Beob.	12 350
1)			1 1				ŀ	1	ı
741	9.2 8.9		+3.2461 +0.0139	+12 17 44.8	+16.091	-0.289	89.9	746 748	12 351
742 743	8.9	26 40.34 26 50.75	3.2867 0.0154 3.2735 0.0149	15 1 58.4	16.086	0.293	71.0	56 342 56 342 748	14 421 14 423
744	8.3	20 50.75 27 16.46	3.2371 0.0135	14 7 53.3 11 37 50.9	16.054	0.292	77·3 71·7	50 342 740 5 Beob.	14 423 11 354
745	8.9	27 38.54	3.2320 0.0133	11 15 19.0	16.035	0.290	72.0	269 270 326 332	11 355
	1 1		1 !	1	ł				l l
746	7·5 ⁶	2 27 41.02	+3.2291 +0.0132	+11 3 18.7	+16.033	-0.290	70.7	1 269 270 326	10 340
747 748	9.1 8.7	28 4.71 28 14.51	3.2855 0.0152 3.2731 0.0148	14 50 21.9 14 0 3.4	16.012	0.295	89.9	746 748 76 267 340	14 424 13 408
749	7.97	28 33.35	3.2526 0.0140		16.003 15.987	0.295	71.0 70.0	76 267 340 72 265	13 408 12 354
750	8.8	28 39.99	3.2264 0.0131		l .			1 269 270 326	
'3-	•								13
•	6 6.0 7	^m 3 praec. 4° 13° 1.7 8.0 8.2; BD	B. 2 7.3 8.4 6.9 7.5 8.4	8.1.8	3.7 7.8 8.5	i	• 9 ∵ 5 seq	. 6.5 10" B.	7.5 8.6

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
751	8.3	2h 28m 53:30	+3:2629	+0.0144	+13°16' 7."1	+15.969	-0.295	71.0	76 267 340	13° 410
752	7.6	29 12.30	3.2624	0.0143	13 12 28.6	15.952	0.295	71.0	76 267 340	13 411
753	8.9	29 19.83	3.2380	0.0135	11 33 19.9	15.946	0.293	81.4	326 332 746 753	11 358
754	8.5	29 20.45	3.2835	0.0151	14 36 11.1	15.945	0.297	78.6	5 Beob.	14 428
755	8.8	29 24.98	3.2505	0.0139	12 23 46.8	15.941	0.294	70.0	72 265	12 357
756	8.4	2 29 30.97*	+3.2615	+0.0143	+13 7 21.9*	+15.936	-0.296	71.0	76 267 340	13 413
757	9.1	29 42.90	3.2388	0.0135	11 34 56.1	15.925	0.294	72.3	270 326 332	ا ا
758	8.8	29 44.92	3.2390	0.0135	11 35 41.5	15.923	0.294	71.7	269 270 332	359
759	6.5 ¹	29 49.00	3.2436	0.0137	11 54 14.8	15.918	0.294	71.9	252 332	11 360
760	9.0	29 53.08*	3.2846	0.0151	14 38 2.4	15.916	0.298	78.6	5 Beob.	14 430
761	8.8	2 29 56.14	+3.2730	+0.0147	+13 51 52.6	+15.914	-0.297	73.0	76 267 340	13 416
762	8.3	30 18.28	3.2509	0.0139	12 21 34.5	15.894	0.296	70.0	72 265	12 359
763	8.6	30 18.40	3.2236	0.0139	10 30 51.6	15.894	0.293	70.7	1 269 270 326	
764	8.62	30 59.40	3.2421	0.0136	11 43 29.4	15.857	0.296	71.9	252 332	11 365
765	8.2	30 59.87	3.2704	0.0146	13 36 28.6	15.857	0.299	71.0	76 267 340	13 420
!!										1
766	9.0	2 31 34.35	+3.2351	+0.0133	+11 12 57.0	+15.826	-0.296	83.6 80.0	252 746 748 56 272 746 748	
*767	8.98	32 3.13 32 8.18	3.2913 3.2825	0.0153	14 53 47.6	15.800	0.302	80.0	56 272 746 748	
*768 *769	7.74		3.2825	0.0150 0.0149	14 19 8.0 14 19 9.9	15.796	0.302	92.6	748 R	14 439
, .	9.6 8.1	32 8.53 32 15.70	3.2772	0.0149	13 57 49.5	15.789	0.302	71.0	76 267 340	13 422
770				1						
771	7.68	2 32 19.71	+3.2191	+0.0127	+10 5 51.7	+15.785	-0.296	76.2	6 Beob.	10 352
772	8.9	32 20.18	3.2775	0.0147	13 58 31.9	15.785	0.302	72.0	267 340	[13 423]
7773	9.0	32 27.34*	3.2197	0.0127	10 7 50.3	15.778	0.297	84.2	270 684 686 826	10000
774	9.0	32 45.12	3.2523	0.0139	12 17 25.1	15.762	0.300	90.0	746 753 76 267 340	12 366
775	8.8	33 1.55	3.2730	0.0146	13 37 51.2	15.747	0.302	71.0	76 267 340	13 424
776	8.6	2 33 28.03	+3.2541	+0.0139	+12 21 33.6	+15.724	-0.301	70.0	72 265	12 368
777	7.57	33 38.01	3.2638	0.0142	12 59 19.4	15.715	0.302	70.0	72 265	12 370
778	8.3 ⁸	33 46.59	3.2973	0.0154	15 8 55.2	15.707	0.306	89.9	746 748	15 367
*779	9.7	33 49.70	3.2523	0.0138	12 13 8.6	15.704	0.302	93.1	811 R	[12 372]
780	9.3	33 51.52	3.2528	0.0138	12 14 58.2	15.702	0.302	93.1	813 R	12 373
*781	9.5	2 33 54.73	+3.2869	+0.0150	+14 28 1.7	+15.699	-0.305	93.1	811 R	}14 444
*782	9.2	33 55.90	3.2868	0.0150	14 27 46.7	15.698	0.305	77.0	56 272 811	15
783	8.7	34 22.30	3.2484	0.0136	11 55 33.2	15.674	0.302	83.6	252 746 753	11 371
*784	9.09	34 28.43	3.2320	0.0131	10 50 31.2	15.669	0.301	71.4	252 269 270 326	
785	8.6	34 35.39	3.2976	0.0154	15 6 19.7	15.662	0.307	90.4	748 811	15 374
786	9.0	2 35 9.95	+3.2786	+0.0147	+13 50 20.5	+15.631	-0.306	89.9	746 748	13 433
787	8.7	35 19.86	3.2823	0.0148	14 4 0.5	15.622	0.307	80.3	76 267 748 811	
788	9.0	35 22.97	3.2575	0.0139	12 27 19.4	15.619	0.305	70.0	72 265	12 376
789	8.110	35 29.20	3.2553	0.0138	12 18 41.6	15.613	0.305	70.0	72 265	12 377
790	8.2	35 36.30	3.2922	0.0151	14 40 56.5	15.607	0.308	77.0	56 272 811	14 448
791	7.311	2 35 45.25	+3.2235	+0.0128	+10 12 26.7	+15.598	-0.302	76.1	6 Beob.	10 360
792	8.7	35 48.78	3.2540	0.0138	12 12 5.6	15.595	0.305	70.0	72 265	12 378
793	9.2	36 3.15	3.2624	0.0141	12 43 58.6	15.582	0.306	90.5	746 813	12 379
794	8.7	36 22.63	3.2233	0.0128	10 9 28.3	15.564	0.303	86.9	684 686	[10 361]
795	9.2	36 27.96	3.2444	0.0134	11 32 2.7	15.559	0.305	81.9	252 R	
796	8.8	2 36 52.23	+3.2951	+0.0152	+14 46 18.0	+15.537	-0.310	76.6	56 272 746	14 452
797	8.113	36 55.92	3.2637	0.0141	12 45 26.4	15.534	0.308	70.0	72 265	12 381
798	8.2	37 1.25	3.2443	0.0134	11 29 49.9	15.529	0.306	83.6	252 748 753	11 375
799	8.6	37 6.97	3.2998	0.0153	15 2 52.1	15.523	0.311	77.0	37 272 811	14 454
800	8.4	37 17.21	3.2920			ı	1 - 1		56 272 813	14 456
1	1 B	D 5.1; Schätz. [5.0] 6.5	3	BD 7.3; Schätz.			BD 8.8	1. 4 7.7 8. ₂	3 7.2 7.5 0 7.7 8.6
	11 6.7	7.2 7.3 7.8 7.0	7.6	12 BD 7.5	; Schätz. 7.7 8.5				_ r	, ,

Zone 10° bis 15°. Leipzig I.

Nr.	Gr.	A.R. 18	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zo	nen	B. D.
801	6.0 ¹	2h 37m 39		+0.0152	+14°46′ 52.5	+15.493	-0.312	77.0	56 272	811	14° 457
802	8.9	38 8	.79 3.2875	0.0148	14 11 37.8	15.466	0.312	8o.o	56 272	746 748	14 459
803	5.1		.08* 3.2519	0.0136	11 55 5.4	15.466	0.308	83.6	252 746	753	11 377
804	7.6	38 11		0.0146	13 42 31.3	15.464	0.311	70.0	76 267		13 442
805	8.12	38 18	.81 3.2632	0.0140	12 38 7.3	15.457	0.310	70.0	72 265		12 386
806	8.3	2 38 35	.38 +3.2755	+0.0144	+13 24 9.2	+15.442	-0.311	70.0	76 267		13 446
807	8.7		.20 3.2271	0.0128	10 16 48.8	15.429	0.307	76.2	6 Beob.		10 367
808	9.1	39 17	.29 3.2460	0.0134	11 28 28.2	15.402	0.310	83.9	252 748	811	11 382
809	9.5	39 18	.14 3.2464	0.0134	11 29 42.8	15.402	0.310	92.5	748 R		l i
810	8.1	39 23	.51 3.2935	0.0150	14 28 51.0	15.397	0.314	76.6	56 272	746	14 462
811	8.7	2 39 28	.86* +3.2428	+0.0133	+11 15 15.3*	+15.392	-0.310	84.3	252 811	813	11 383
812	7.78		.37 3.2508		11 44 5.6	15.357	0.311	83.9	252 746	_	11 385
813	8.6	40 12		0.0136	11 55 25.7	15.351	0.312	84.3	252 813		11 386
814	8.3	40 13	.32 3.2536		11 54 3.9	15.350	0.312	84.3	252 813		11 387
815	8.3	1	.90 3.2993	0.0151	14 40 46.3	15.347	0.316	70.0	56 272	•	14 466
816	8.2	2 40 44	.52 +3.2987		+14 42 25.6	+15.321		70.0	56 272		
817	8.7		.59 3.2921	0.0148	14 17 10.4	15.312	0.317	70.0	56 272		
818	7.44		.26 3.3036	1	14 59 4.4	15.301	0.318	71.0	56 342		14 468 14 469
819	8.9		.63 3.2631	0.0139	12 25 38.1	15.274	0.315	90.0	746 748	753	12 388
820	9.0		.40 3.3028	1	14 53 21.5*	15.266	0.319	80.2	56 272	746 811	
	1					_			1	-	
821 822	8.35		.95 +3.2901	+0.0147	+14 5 29.0*	+15.255	-0.318	80.3		748 811	14 471
823	8.5		.56 3.2649 .47* 3.2550	0.0139	12 30 47.8	15.253	0.315	70.0	72 265	0	12 389
824	9.1 8.9	_	1 -	_	11 53 11.3	15.248	0.315	84.3	252 811	813	11 395
825	9.2		.74 3.2794 .58 3.2513	0.0144	13 24 38.9	15.243	0.317	91.1	813 814 252 R		13 454
				E .	11 36 59.0*	15.211	0.315	81.9	252 R		[11 396]
826	9.1	2 42 41		+0.0145	+13 42 4.4	+15.210	-0.319	90.0	746 753		13 455
*827	9.0	42 56		0.0135	11 37 30.2	15.195	0.316	84.3		813	11 397
*828	9.0	_	.95 3.2519	1	11 38 0.5	15.195	0.316	91.1	811 813)
829 830	8.o 8.o		.01 3.2600	1 .	12 8 10.6	15.188	0.317	70.0	72 265		12 392
1 1		_	.71 3.2772	1	13 11 27.7	15.172	0.319	70.0	76 267		13, 456
831	8.6		.87 +3.2438	+0.0132	+11 5 44.6	+15.162	-0.316	84.3		814	11 398
832	8.4	43 36	1	0.0141	12 55 46.8	15.158	0.319	70.0	72 265		12 395
833	8.6		.40 3.3102	1 00	15 12 10.8	15.155	0.322	89.9	746 748		15 395
834	8.8		.40* 3.2284	1	10 6 38.2	15.154	0.315	76.2	6 Beob.	0 0	10 374
835	8.5	43 43	.26 3.2481	0.0133	11 21 16.6	15.151	0.317	86.0	252 811	813 814	11 399
836	8.9	2 43 49	i i	1		+15.145	-0.316	70.7	ī 269	270 326	
837	8.6	43 55	1		14 0 35.6	15.140	0.321	70.0	76 267		13 458
838	9.0	44 30		1	12 35 42.1	15.106	0.320	70.0	72 265		12 396
839	6.0 ⁶	44 35		0.0150	14 33 56.8	15.101	0.323	70.0	56 272		14 480
840	8.6	44 38	.60 3.2750	0.0141	12 58 33.4	15.098	0.321	70.0	72 265		12 397
841	8.7	2 44 53	.84 +3.2873	+0.0145	+13 43 4.6	+15.083	-0.322	70.0	76 267		13 460
842	8.9	45 7	.97 3.2775	0.0142	13 6 1.4	15.070	0.322	70.0	76 267		13 463
843	8.5	45 11	1	0.0130	10 47 28.7	15.066	0.318	70.7		270 326	10 379
844	8.6	45 11	-		10 52 10.1	15.066	0.318	70.7		270 326	
845	8.7	45 20	.44 3.2324	0.0128	10 16 51.3	15.058	0.318	87.0	688 690		[10 382]
846	8.5	2 45 30	.82 +3.2954	+0.0147	+14 10 16.3	+15.048	-0.324	70.0	56 272		14 482
847	9.0	45 49		0.0128	10 26 49.6	15.030		70.7		270 326	
848	8.9	45 51		0.0144	13 34 52.3	15.028		70.0	76 267	- •	13 464
849	8.9	46 7	.29 3.2680	0.0138	12 27 23.6	15.013	•	8o.o		746 748	
*850	8.8	46 7	.34 3.2310	0.0127	10 9 20.6	15.013	0.319	87.0	688 690		10 385 pr.
	1 5.	.0 7.3 5.8:	Ref. 1802 Dec	21 50 W	eiss ² 7.5 8.	- 3 :	80807	. 46	8 8 0	5 8 6 8 <i>i</i>	6 8 -

¹ 5.0 7.3 5.8; Ref. 1892 Dec. 21 5.0, weiss ² 7.5 8.7 ⁸ 8.0 8.0 7.0 ⁴ 6.8 8.0 ⁸ 8.6 8.6 7.7 8.2 ⁶ Gr. nach BD; Schätz. 4.5 8.0; Ref. 1892 Dec. 21 5.5, gelb

Nr.	Gr.	A.R. 18	875	Praec.	Var. saec.	Decl.	1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zoi	nen		В.	D.
*851	8.7	2h 46m	7:85	+3:2310	+0.0127	+ 10°	9' 17:3	+15:012	-0.319	87.0	688	690		•	100	385 s.
852	8.9	_	31.30	3.2528	0.0133		29 27.9	14.990	0.321	83.6	252	746	748		11	406
*853	10.3	46 3	9.02	3.2580	0.0135	11 4	18 24.3	14.982	0.322	92.6	748	R			} .	407
*854	9.0	46 3	19.14	3.2580	0.0135	11 4	8 14.2	14.982	0.322	83.6	252	746	748		\ 11	407
855	8.41	46 4	5-44	3.2966	0.0147	14	9 27.3	14.976	0.326	70.0	56	272			14	484
856	8.7	2 47	0.47	+3.3094	+0.0151	+14 5	54 55.1	+14.961	-0.328	70.0	56	272			14	485
857	7.8		4.79	3.2895	0.0145		2 25.8	14.957	0.326	70.0	76	267			13	466
858	8.9		8.52	3.2907	0.0145		6 48.9	14.953	0.326	90.0	746	753			13	467
859	8.42	47 2	2.34	3.3110	0.0151	14 5	_	14.940	0.328	80.8	56		811	813	14	487
860	8.4	47 2	35.04	3.2753	0.0140	12	19 26.5	14.937	0.325	70.0	72	265			12	404
861	9.0	2 47 2	27.06	+3.2720	+0.0139	+12	37 7.7	+14.935	-0.325	70.0	72	265			12	405
862	8.5		34.50	3.2425	0.0130		17 54.4	14.928	0.322	70.7	'ī	_	270	326	10	388
863	8.2		8.03	3.2692	0.0138		25 45.6	14.915	0.325	90.0	746	753	•	•	12	406
864	8.8		2.34	3.2808	0.0141		7 42.7	14.911	0.326	70.0	76	267			13	470
865	8.9		1.48	3.3016	0.0148	_	2 50.7	14.902	0.329	70.0	56	272			14	489
866	9.1			+3.2664	+0.0137		14 26.0	+14.898	-0.325	89.9	746	748			12	407
867	8.3		5.59 8.15	3.2792	0.0141		1 11.0	14.895	0.325	70.0	72	265			12	408
868	8.9	· · -	14.63	3.2999	0.0147		15 39.9	14.889	0.327	70.0		272			14	490
869	8.8		4.74	3.2461	0.0131		58 58.1	14.889	0.323	70.7] i	•	270	326	10	390
870	8.14		16.94	3.2994	0.0147	1	1 55.5	14.857	0.329	70.0	56	272	- 1-	3	14	492
										•		-	748			
871	8.4		17.14	+3.2741	+0.0139		10 11.5	+14.857	-0.327	80.3	72 76	267	740	011	12	410
872	8.4		18.28	3.2829	0.0142	_	10 11.6	14.827	0.329	70.0 70.0	72	265			13	475 411
873	8. ₅ 8. ₇	* -	19.68 20.82	3.2713	0.0138		27 57.1 24 30.0	14.825	0.328	70.0	76	267			13	476
874 875	9.0		24.21	3.2869 3.2698	0.0143	_	22 18.3	14.821	0.329	70.0	72	265			12	412
							_					-				
876	8.8		8.42	+3.2991	+0.0146	+14	6 13.0	+14.787	-0.331	70.0	56	272			14	495
877	8.7		11.62	3.2339	0.0126		8 21.3	14.774	0.325	76.1	_	eob.			10	393
878	8.9		17.11	3.3083	0.0149		37 43.6	14.769	0.333	70.0	56 685	272 687			14	496
879 880	8.7		32.17	3.2366	0.0127		7 53.1	14.764	0.326	86.9	56	272			14	394] 497
	9.0	50 2	27.75	3.3012	0.0147	14	11 30.1	14.758	0.332	70.0					-4	491
•88ı	8.9	2 50 4	10.21	+3.2953	+0.0145	_	19 43.6	+14.746	-0.332	70.0	76	267			13	480
*882	9.2	50 4	1.86	3.2953	0.0145		19 43.7	14.744	0.332	81.5	76	R			,	1
883	8.7		55-49	3.2911	0.0143	1	33 56.8	14.731	0.332	70.0	76	267			13	482
884	8.7		4.25	3.3103	0.0149	14 3		14.682	0.335	70.0	56	272			14	499
885	7.2	51 5	3.78	3.2844	0.0141	13	6 18.1	14.673	0.333	70.0	76	267			13	484
886	8.8	2 52 1	10.59	+3.2750	+0.0138		31 28.0	+14.656	-0.332	70.0	72	•			12	419
887	9.0	52 2	-	3.3117	0.0149		11 40.4	14.646	0.336	70.0		272			14	501
888	9.1		32.43	3.2582	0.0133	11 3		14.634	0.331	81.9	252		_ ^		[11	417]
889	8.9		2.10	3.2583	0.0132		8 44.8	14.605	0.332	83.6		746	748		11	419
890	8.0	53 1	18.49*	3.2366	0.0126	10	9 33.8	14.588	0.330	75.7	-	eob.			10	399
*891	9.0	2 53 2	27.04	+3.3017	+0.0145	+i4	1 57.8	+14.580	-0.337	89.9	746				{13	490
*892	9.5	53 2		3.3016	0.0145		1 51.3	14.580	0.337	89.9	746				,	
893	8.9		9.28*	3.2394	0.0127		8 5.6*		0.331	75.1		eob.			10	400
894	8.3	53 5		3.2760	0.0137		19 14.2	14.552	0.335	70.0		265		-	12	422
895	6.8	53 5	57-45	3.2407	0.0127	10 2	22 24.9	14.549	0.331	71.1	l 6 B	eob.			10	401
896	8.18	2 53 5	9.26	+3.3108	40.0148	+14 3	32 9.0	+14.548	-0.338	70.0	_	272			14	502
897	9.0	54 I		3.2546	0.0131	111	2 0.6	14.535	0.333	71.9			326	342	11	421
898	8.5	54 2	2.16	3.3104	0.0147		29 12.9	14.525	0.339	70.0		272			14	503
899	9.0		34.91	3.2764	0.0137		8 32.9	14.512	0.336	70.0		265			12	423
900	9.1	54 4	6.48	3.2615	0.0133	113	34 43.6	14.500	0.335	71.8	5 B	eob.			11	422
]	1 B	D 7.6; Sc	:hätz. 8.	3 8.5		² BD 8.	9; 9 ** 8 :	seq. 7° 20" A	A .	3 B	D 8.c	•			BD	7.0
	5 6.5 6	.3 6.7 7.3	3 7.3	7.0; orang	eroth			itz. 7.8 8.4								

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
901	8.8	2h 55m 1.70	+3:2779	+0.0137	+12°32'31"2	+14.485	-0.337	70.0	72 265	12° 425
*902	8.8	55 2.24	3.2412	0.0127	10 21 25.7	14.484	0.333	71.9	269 326	10 402
903	8.7	55 4.43	3.2814	0.0138	12 44 42.3	14.482	0.337	70.0	72 265	12 426
904	9.1	55 35-33	3.2856	0.0139	12 57 37.5	14.451	0.338	89.9	746 748	12 427
905	8.5	55 58.10	3.2447	0.0128	10 31 9.2	14.428	0.335	71.1	6 Beob.	10 404
906	9.1	2 56 17.44	+3.2561	+0.0131	8.0 II II +	+14.408	-0.336	82.0	265 R	[II 425]
907	8.7	56 30.20 *	3.2436	0.0127	10 25 55.6	14.395	0.335	70.8	5 Beob.	10 405
908	8.9	56 33.91	3.2526	0.0129	10 57 46.1	14.391	0.336	70.5	6 Beob.	10 406
909	8.0	56 39.39	3.3041	0.0144	13 58 47.5	14.386	0.342	80.0	76 267 746 748	
910	8.2	56 42.16	3.2400	0.01 26	10 12 20.6	14.383	0.335	77-4	5 Beob.	10 408
911	8.7	2 57 33.28	+3.2481	+0.0128	+10 38 50.2	+14.331	-0.337	71.1	6 Beob.	10 411
912	7.5	57 56.68	3.2938	0.0141	13 18 30.2	14.307	0.343	70.0	76 267	13 496
913	9.1	58 6.09	3.2582	0.0130	11 13 8.2	14.297	0.339	71.4	252 269 270 326	11 429
9141	8.5	58 7.27	3.2745	0.0135	12 10 18.1	14.296	0.341	80.0	72 265 746 748	12 434
915	8.8	58 13.27	3.3078	0.0145	14 5 57.3	14.290	0.344	70.0	56 272	14 509
916	8.12	2 58 17.11*	+3.2428	+0.0126	+10 18 5.1	+14.286	-0.338	74.6	8 Beob.	10 412
917	8.7	58 20.60	3.2664	0.0133	11 41 18.9	14.283	0.340	83.6	252 746 748	11 430
918	9.1	58 24.44	3.2904	0.0139	13 5 3.8	14.279	0.343	82.0	272 R	[12 435]
919	8.5	58 31.42	3.3027	0.0143	13 47 15.2	14.272	0.344	70.0	76 267	13 499
920	8.5	58 53.86	3.3030	0.0143	13 46 53.2	14.249	0.345	70.0	76 267	13 501
921	8.5	2 58 57.45	+3.2933	+0.0140	+13 13 11.2	+14.245	-0.344	70.0	76 267	13 503
922	9.0	59 4.54	3.2911	0.0139	13 5 17.3*	14.237	0.344	77.8	5 Beob.	13 504
923	9.0	59 25.55	3.2631	0.0131	II 26 44.6°	14.216	0.342	80.8 79.0	6 Beob.	11 433
924	7.9	59 28.69	3.2586	0.0130	11 10 45.8	14.213	0.341	71.0	6 Beob.	11 434
925	6.04	59 32.13	3.2849	0.0137	12 42 12.1	14.209	0.344	70.0	72 265	12 436
926	8.7 5	2 59 39.87	+3.2585	+0.0130	+11 9 42.8	+14.201	-0.342	71.6	269 270 326	11 436
927	8.7	59 43.90	3.3127	0.0145	14 17 21.2	14.197	0.347	70.0	56 272	14 511
928	9.3	3 0 18.28	3.2934	0.0139	13 8 58.5	14.162	0.346	89.9	746 748	13 506
929	8.5	0 20.58	3.3210	0.0147	14 43 11.3	14.159	0.349	70.0	56 272	14 513
930	8.97	0 44.39	3.3236	0.0148	14 50 39.4	14.135	0.350	81.0	80 R	[14 515]
931	8.8	3 0 49.58	+3.3115	+0.0144	+14 9 5.2	+14.129	-0.349	70.0	56 272	14 516
932	8.9	0 52.24	3.2887	0.0138	12 50 51.0*	14.127	0.346	69.5	61 72 78 265	12 439
933	8.6	1 13.88	3.3056	0.0142	13 47 51.1*	14.104	0.349	79.8	6 Beob.	13 507
934	8.3	1 20.71 1 28.93	3.2863	0.0137	12 41 15.0	14.097	0.347	69.5	61 72 78 265	
935	8.9		3.2887	0.0137	12 49 3.1	14.089	0.347	83.0	65 746 748	[2 444
936	8.8	3 1 29.36	+3.2931	+0.0139	+13 4 3.0	+14.088	1		61 78	12 443
937	7.98	1 39.07	3.2455	0.0126	10 18 56.4	14.078	0.343	74.3	8 Beob.	10 418
938	8.3° 8.8	1 47.01 1 48.48	3.3250	0.0148	14 51 39.7	14.070	0.351	. 70.0	56 272 65 269 270 326	14 518
939 940	9.0	1 40.40 1 58.48*	3.2730 3.3064	0.0133	11 53 53.1 13 47 46.2	14.068	0.346	71.0 81.5	65 269 270 326 146 R	11 439 [13 510]
1										1
941	7.6 ¹⁰	3 2 9.70	+3.2817	+0.0135	+12 22 45.5	+14.046	-0.347	69.0	61 78	12 445
942	8.7 8.8	2 12.84	3.3048	0.0142	13 41 34.8	14.043	0.350		65 146	13 513
943 944	8.3	2 22.10 2 54.80	3.2748 3.3323	0.0133	11 58 23.6 15 12 1.2	14.033	0.347	90.0 90.5	748 751 753 746 813	11 442 15 438
944	8.4	2 57.42	3.2984	0.0149	13 17 22.7	13.999	0.354	70.1	80 144 272	15 438 13 514
1										·
946	8.5 8.6 ¹¹	3 3 2.00	+3.2972	+0.0139	+13 12 57.2	+13.992	-0.350	69.6	65 146	13 515
947 948	8.9	3 3.32* 3 23.59*	3.3272 3.2688	0.0147	14 54 13.6 11 34 4 1.8*	13.990 13.969	0.354	90.6 79.8	751 813 65 146 748 751	14 524 11 444
949	9.3	3 23.59° 3 24.12	3.3322	0.0131	15 9 38.3*	13.968	0.355		80 272 R	[15 444]
950	6.812		3.2660			13.942	1		54 68	11 445
′°′	,	J 773	, 3.2000			- 3-77*	540	5.0	1 JT	17 3

¹ 10^mo praec. 0.5 1'B. ² Z.72 7.0 ⁸ BD 9.0 ⁴ 5.0 7.0, gelb; BD 5.2 ⁵ Ref. 1892 Dec. 21 7.5, gelb BD 8.0 ⁷ Nur Z. 80; BD 9.5 ⁸ BD 7.3; Schätz. 7.5 8.1 7.5 8.0 8.2 [8.8] 7.8 8.0 ⁹ BD 7.8; Schätz. 8.3 8.4 ¹⁰ BD 6.8; Schätz. 7.3 8.0 ¹¹ BD 9.0 ¹² 7.3 6.3

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. aec	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
951	8.6	3h 3m 51:25	+3:3095 +0	0142	+13°52' 5"3	+13.940	-o:353	80.1	65 146 751 813	13° 519
952	8.5	3 51.26	1	.0147	14 53 54.0	13.940	0.355	70.1	80 272	14 526
953	8.4	4 5.35	3.2950 0	.0138	13 2 11.8	13.925	0.352	69.0	61 78	12 450
954	9.1	4 7.71	3.2792 0	.0134	12 8 20.8	13.923	0.350	69.0	61 78	12 451
955	8.9	4 21.47	3.3346 0	.0149	15 14 6.9*	13.908	0.356	90.0	748 751	15 443
956	6.91	3 4 30.15	+3.2872 +0	.0136	+12 34 20.7	+13.899	-0.351	69.0	61 78	12 452
957	8.8	4 54.99	1 ' '	.0127	10 40 20.9	13.873	0.349	69.0	54 68	IC 421
958	8.8	5 8.72*	1 1	.0126	10 2 29.7	13.858	0.349	69.0	54 68	10 422
959	8.8	5 11.54	1 7 7 1	.0129	11 13 2.3	13.856	0.350	83.3	146 746 751	11 448
960	8.8	5 20.86	3.3056 0	.0140	13 34 0.7	13.846	0.355	69.0	61 78	13 521
961	8.12	3 6 6.79	+3.2549 +0	.0126	+10 39 44.4	+13.797	-0.350	69.0	54 68	10 425
962	7.98	6 15.07		.0127	10 47 51.9	13.788	0.351	81.6	5 Beob.	10 427
963	8.9	6 16.06	1 1	.0125	10 25 8.5	13.787	0.350	69.0	54 68	10 426
964	8.8	6 28.84	1 1	.0141	13 53 2.1	13.774	0.357	69.0	61 78	13 524
965	8.8	6 29.87	1 1	.0128	11 5 1.7	13.773	0.352	90.6	751 813	11 451
966	۱ , ,	3 7 10.23						83.0		
967	7·3 8.2 ⁴	7 11.98		.0147	+15 7 19.6 13 25 34.1	+13.730	-0.360	69.6	80 746 748 65 146	15 450 13 526
968	8.6	7 35.18	1 1	.0135	12 36 22.9	13.703	0.357 0.356	69.0	61 78	13 526 12 453
969	8.9	7 40.13		.0133	12 11 26.1	13.698	0.355	6 9 .0	61 78	12 455
970	8.75	7 53.78		.0147	15 3 42.4	13.684	0.361	81.5	144 R	[14 537]
	· ·	_		i			_			
971	8.9	3 8 2.54	1	.0135	+12 40 32.3	+13.674	-0.357	69.0	61 78	12 457
972	9.0	8 4.77*		.0132	11 57 57.8*	13.672	0.356	81.6	5 Beob.	11 454
973	9.2	8 20.52 8 23.52		.0133	12 11 33.0	13.655	0.356	69.0	61 78	12 458
974	8. ₄ 8. ₄		1 7 7 . 1 7 1	.0141	13 50 16.5	13.652	0.360	69.6	65 146 54 68	13 529
975		9 12.26	-		11 9 51.5	13.600	0.356	69.0	54 68	11 456
976	8.6	3 9 31.11	1 1	.0138	+13 23 16.6	+13.580	-0.360	69.6	65 146	13 530
977	9.0	9 34.95*	1 000	.0147	15 10 34.3	13.575	0.364	76.4	80 144 746	[15 458]
9786	8.4	9 43.14*	1 1	.0147	15 12 3.4	13.567	0.364	81.8	5 Beob.	15 459
979	8.6	10 13.68		.0146	14 56 44.1	13.534	0.365	69.6	80 144	14 545
980	9.07	10 24.33	3.3077 0	.0138	13 24 47.7	13.522	0.362	0.18	65 R	[13 534]
981	7.1	3 10 58.08	1 1	.0138	+13 23 13.2	+13.486	-0.363	69.6	65 146	13 535
982	7.88	11 22.96	1 1	.0133	12 21 53.0	13.459	0.361	69.0	61 78	12 460
983	7.7	11 29.34		.0144	14 43 43.0	13.452	0.366	69.6	65 146	14 550
984	9.3	12 12.44*	1	.0146	15 8 0.7	13.405	0.368	81.0	80 R	
985	8.3	12 22.08	3.2836 o	.0131	11 59 42.1	13.395	0.362	69.6	65 146	11 459
986	9.0	3 12 23.62		.0133	+12 23 28.6	+13.393	-0.363	69.0	61 78	12 464
987	8.7	12 36.88	1	.0131	12 9 34.8	13.379	0.363	69.0	61 78	12 466
988	9.2	12 47.99		.0129	11 32 59.5	13.367	0.362	69.0	54 68	11 460
989	7.7	12 58.43	1	.0135	12 55 18.3	13.355	0.365	69.0	61 78	12 467
9909	9.0	13 0.15	3.3094 0	.0137	13 22 26.0	13.354	0.366	90.0	746 748 751	13 537
991	8.510	3 13 3.58	+3.3433 +0	.0146	+15 12 8.4	+13.350	-0.370	69.6	80 144	15 468
992	8.7	13 30.34		.0139	13 43 15.8	13.321	0.367	69.0	61 78	13 538
993	7.6	13 41.15	i i	.0130	11 53 30.8	13.309	0.364	69.6	65 146	11 462
994	8.2	14 30.97	1 1	.0122	10 10 41.4	13.254	0.362	88.7	5 Beob.	10 432
995	8.8	14 52.35	3.2794 0	.0129	11 39 4.6	13.231	0.365	69.6	65 146	11 463
996	8.9	3 14 53.76	+3.2563 +0	.0123	+10 22 45.9	+13.229	-0.363	69.0	54 68	10 433
997	8.5	16 57.01	1 1	.0136	13 23 28.4	13.094	0.371	69.0	61 78	13 541
998	8.8	17 2.58	3.2764 0	.0127	11 23 42.6	13.088	0.368	81.0	68 R	[11 466]
999	6.1	17 17.54		.0130	12 11 5.6	13.071	0.370	69.0	61 78	12 473
1000	8.7	17 24.98	3.2771 0	.0127	11 24 59.9	13.063	0.368	69.0	54 68	11 467
l	1 n				• • • •		A DT			Į.

¹ BD 6.3; Schätz. 6.8 7.0 ² 8.6 7.7 ⁸ 8.7 8.0 8.1 7.5 7.4 ⁴ BD 8.8; 8.0 8.4 ⁵ Nur Z. 144; BD 9.2 ⁶ 9.2 praec. 8 1.7 A. ⁷ Nur Z. 65; BD 9.5 ⁸ [7.7] 7.8; BD 7.0 ⁹ 9.5 praec. 2 2.4 B. ¹⁰ BD 9.0; Schätz. 8.6 8.5

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
1001	8.2	3h 17m 46.62	+3:3355	+0.0141	+14°31′46.6	+13:039	-0. 375	69.6	80 144	14° 559
1002	7.5 ¹	18 15.86	3.2615	0.0123	10 32 1.3	13.007	0.367	69.0	54 68	10 438
1003	7.5	18 18.21	3.2894	0.0129	12 2 34.2	13.004	0.371	69.6	65 146	11 469
1004	7.9	18 28.16	3.3195	0.0137	13 38 42.3	12.993	0.374	90.6	751 813	13 545
1005	8.7	18 47.02	3.3110	0.0134	13 10 44.7	12.972	0.374	69.0	61 78	13 548
1006	9.0	3 18 54.92	+3.2723	+0.0125	+11 5 47.8	+12.963	-0.370	69.0	54 68	II 472
1007	9.0	19 12.49*	3.3240	0.0137	13 50 58.2	12.943	0.376	86.8	144 R(2)	
1008	8.5	19 17.33	3.2901	0.0129	12 2 29.5	12.938	0.372	69.6	65 146	11 474
1009	8.7	19 31.58	3.3247	0.0137	13 52 9.5	12.922	0.376	69.6	80 144	13 550
1010	8.8	19 33.75	3.2808	0.0127	11 31 51.4	12.920	0.371	69.6	65 146	11 475
10112	8.9	3 20 9.26	+3.3470	+0.0142	+15 0 29.0	+12.880	-0.380	69.6	80 144	14 562
1012	8.7	20 16.74	3.3084	0.0133	12 58 15.0	12.871	0.375	69.0	61 78	12 475
1013	6.1 ⁸	20 25.65	3.2958	0.0130	12 17 49.3	12.862	0.374	69.0	61 78	12 477
1014	9.0	21 27.93	3.2963	0.0129	12 16 41.5	12.792	0.376	69.0	61 78	12 478
1015	8.7	21 37.75	3.3230	0.0136	13 40 48.8	12.781	0.379	69.6	65 146	13 554
1016	7.1	3 21 46.52	+3.2718	+0.0124	+10 57 24.1	+12.771	-0.373	69.0	54 68	10 444
1017	7.0	21 59.84	3.3402	0.0140	14 33 46.6	12.756	0.381	69.6	80 144	14 565
1018	9.1	22 9.34	3.3283	0.0137	13 55 54.1	12.746	0.380	90.6	751 813	13 556
1019	8.8	22 10.41	3.2786	0.0125	11 18 15.1	12.744	0.375	69.6	65 146	11 479
1020	8.8	22 23.22	3.3452	0.0141	14 47 58.2	12.730	0.382	80.3	80 144 813 814	14 566
1021	9.2	3 23 4.00	+3.3261	+0.0136	+13 46 31.2	+12.684	-0.381	80.1	80 144 751 813	13 558
1022	8.9	23 11.19	3.2897	0.0127	11 51 15.7	12.676	0.377	69.6	65 146	11 481
1023	9.94	23 12.31	3.3271	0.0136	13 49 18.6	12.675	0.381	90.6	751 813	[13 560]
1024	8.5	23 14.70	3.3272	0.0136	13 49 17.7	12.672	0.381	80.1	80 144 751 813	13 561
1025	8.8	23 15.98	3.2729	0.0123	10 57 23.9	12.670	0.375	69.0	54 68	10 451
1026	8.4	3 23 22.16	+3.3015	+0.0129	+12 28 19.7	+12.663	-0.379	69.0	61 78	12 485
1027	4.76	23 34.69	3.2721	0.0123	10 54 22.6	12.649	0.376	69.0	54 68	10 452
1028	8.7	23 40.63	3.2757	0.0124	11 5 30.1	12.642	0.376	69.6	65 146	11 483
1029	9.0	23 45.45	3.2823	0.0125	11 26 15.0	12.637	0.377	80.3	65 146 813 814	11 484
1030	8.4	23 48.10	3.3285	0.0136	13 51 54.2	12.634	0.382	1.08	80 144 751 814	13 563
1031	4.0	3 23 58.42	+3.3027	+0.0129	+12 30 24.0	+12.622	-0.380	I	Fund, Cat.	12 486
1032	8.6	24 13.93	3.3152	0.0132	13 9 2.0	12.605	0.381	69.0	61 78	13 565
1033	8.9	24 25.68	3.3366	0.0137	14 15 24.7	12.592	0.384	91.1	813 814	14 569
1034	9.6	25 20.05	3.2773	0.0123	11 6 55.2	12.530	0.378	90.6	751 813	
*1035	6.86	25 21.13	3.2774	0.0123	11 7 2.3	12.528	0.378	80.1	65 146 751 813	11 487
1036	8.4	3 25 33.02	+3.2931	+0.0126	+11 56 14.3	+12.515		69.6	65 146	11 488
1037	8.6	25 37.98	3.2623	0.0120	10 18 35.3	12.509	0.377	77.9	54 68 684 686	7
1038	8.3	25 53.10	3.3549	0.0120	15 7 21.1	12.492	0.388	69.6	80 144	15 499
1039	8.7	26 19.27	3.3551	0.0140	15 6 49.1	12.462	0.389	80.1	80 144 751 813	
1040	7.97	26 25.27	3.3211	0.0132	13 21 32.7	12.455	0.385	69.6	65 146	13 568
1041	8.8	3 26 29.21	+3.3003	+0.0128	+12 16 36.2	+12.451	-0.383	69.0	61 78	12 491
1041	8.1	26 37.62	3.3386	0.0136	14 15 18.4	12.441	0.387	69.6	80 144	14 575
1042	9.0	26 55.49	3.3575	0.0130	15 12 15.0	12.421	0.390	90.6	751 813	15 502
1044	8.6	27 36.70	3.3298	0.0134	13 45 15.7	12.373	0.387	69.0	61 78	13 569
1045	8.2	28 14.02	3.2700	0.0120	10 37 34.8	12.330	0.381	69.0	54 68	10 460
li f		3 28 27.22			+10 58 40.6		-0.382	69.0	54 68	10 461
1046	8.5	28 31.13	+3.2769	+0.0121 0.0133	13 45 29.8	+12.315	0.389	90.6	751 813	13 571
1047	9.3 8.9	29 30.55	3.3306	0.0133	13 45 29.8	12.311	0.369	90.6	751 813	13 572
1049	8.8	29 30.55	3.3206	0.0134	13 11 47.9	12.238	0.389	69.6	80 144	13 573
1050	8.3	29 35.34	3.2895	0.0124		_	1 - 1		65 146	11 496
	1 8.	o 7.0; BD 8.0	2 9 ^m .	5 praec. 4 ⁸ 7 7.0 8.8	* BD 7.0;			•	•	BD 5.3



Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
1051	8.21	3 ^h 29 ⁿ	49.60	+3:3146	+0.0129	+12° 52' 35"2	+12.220	-о"388	69.0	61 78	12° 493
1052	8.6		49.81	3.2987	0.0125	12 3 32.8	12.220	0.387	69.6	65 146	11 4972
1053	8.8	30	0.87	3.2983	0.0125	12 1 51.7	12.207	0.387	69.6	65 146	[11 498]
1054	8.7	30	13.83	3.3361	0.0134	13 57 36.2	12.192	0.392	69.6	65 146	13 575
1055	8.1	30	21.10	3.3505	0.0137	14 40 59.5	12.184	0.393	69.6	80 144	14 585
1056	6.7	3 30	46.94	+3.3576	+0.0138	+15 1 5.4	+12.154	-0.395	69.6	80 144	14 586
1057	8.6	31	15.45	3.3529	0.0137	14 45 42.1	12.121	0.395	69.6	80 144	14 587
1058	8.2	31	26.26	3.3526	0.0136	14 44 23.7	12.108	0.395	69.6	80 144	14 588
1059	8.5	31	36.59	3.3223	0.0130	13 11 52.2	12.096	0.392	69.0	61 78	13 576
1060	8.6	32	7.62	3.3242	0.0130	13 16 21.6	12.060	0.392	69.6	65 146	13 577
1061	8.3	3 32	17.98	+3.3252	+0.0130	+13 18 56.8	+12.048	-0.393	69.6	65 146	13 578
1062	7.4	32	19.94	3.3286	0.0130	13 29 7.1	12.046	0.393	69.6	65 146	13 579
1063	8.8	32	22.43	3.3168	0.0128	12 53 13.8	12.043	0.392	79.8	61 78 751 813	
1064	8.9	32	33.97	3.3076	0.0126	12 24 22.9	12.029	0.391	69.0	61 78	12 498
1065	8.8	33	13.68	3.3551	0.0136	14 47 0.2	11.983	0.397	80.1	80 144 751 813)
1066	9.3	3 33	16.01	+3.3554	+0.0136	+14 47 37.9	+11.980	-0.397	90.6	751 813	14 592
1067	8.8	33	17.04	3.3352	0.0131	13 46 47.4	11.979	0.395	69.6	80 144	13 580
1068	8.8	33	29.73	3.2871	0.0121	11 19 25.6	11.964	0.390	90.6	751 813	11 504
1069	8.8	33	35.21	3.3138	0.0127	12 41 6.4	11.957	0.393	69.0	61 78	12 501
1070	8.r	33	37.52	3.3229	0.0128	13 8 45.4	11.955	0.394	69.6	65 146	13 581
1071	8.8	3 33	59.25	+3.3273	+0.0129	+13 21 6.3	+11.929	-0.395	69.6	65 146	13 583
1072	8.7	34	33.19	3.3232	0.0128	13 7 21.3	11.890	0.395	69.6	65 146	13 584
1073	8.2	34	33.91	3.3052	0.0124	12 12 24.6	11.889	0.393	69.0	61 78	12 503
1074	8.6	35	12.63	3.3490	0.0133	14 23 22.3	11.843	0.399	69.6	80 144	14 598
1075	9.0	35	16.63	3.3437	0.0132	14 7 9.5	11.839	0.399	69.6	65 146	[14 599]
1076	8.8	3 35	39.91*	+3.3541	+0.0134	+14 37 17.8	+11.811	-0.400	80.1	80 144 751 813	14 600
1077	8.o ⁴	35	59.77	3.2935	0.0121	11 33 35.4	11.788	0.394	90.6	751 813	11 510
1078	8.7	36	8.39	3.3152	0.0125	12 39 14.0	11.778	0.396	69.0	61 78	12 504
1079	9.0	36	23.46	3.3102	0.0124	12 23 41.6	11.760	0.396	69.0	61 78	12 505
1080	8.3	37	0.66	3-3473	0.0132	14 13 23.6	11.716	0.401	80.1	65 146 751 813	14 604
1081	8.8	3 37	8.65	+3.2919	+0.0120	+11 26 17.3	+11.707	-0.395	69.0	54 68	11 513
1082	8.9	37	40.37	3.3403	0.0130	13 51 4.7	11.669	0.401	69.0	61 78	13 590
1083	8.6	37		3.2786	1 - 1	10 44 28.9	11.663	0.394	69.0	54 68	10 474
1084	8.9	37	45.99	3.3352	0.0128	13 35 37.6	11.662	0.401	69.6	65 146	[13 591]
1085	8.8	37	56.17	3.2940	0.0120	11 31 13.5	11.650	0.396	90.6	751 813	11 514
1086	9.0	3 38	26.46	+3.3547	+0.0132	+14 31 42.6	+11.614	-0.404	80.1	80 144 751 813	14 607
1087	8.7	38		3.3031	0.0121	11 57 33.0	11.611	0.398	1	751 813	11 515
1088	9.0	38	35.69	3.2700	0.0115	10 16 52.2*	l	0.394	79.7	5 Beob.	10 477
1089	8.9	38	40.06	3.3266	0.0126	13 7 37.8	11.598	0.401	69.6	78 146	[13 593]
1090	8.1	39	17.03	3.2680	0.0114	10 9 21.8	11.554	0.394	79-7	5 Beob.	10 479
1091	6.85	3 39	29.24	+3.3270	+0.0126	+13 7 4.8	+11.539	-0.402	69.3	61 65 78 146	13 594
1092	8.7		44.18	3.2878	0.0118	11 8 42.0	11.522	0.397	90.6	751 814	11 516
1093	8.3		57.66	3.2907	0.0118	11 17 0.6	11.505	0.398	83.7	146 751 814	11 517
1094	8.5	39	57.99	3.2810	0.0116	10 47 43.5	11.505	0.397	69.0	54 68	10 481
1095	9.1	40	16.63	3.3458	0.0129	14 0 50.2	11.483	0.405	91.1	813 817	13 595
1096	9.06	3 40	17.70	+3.3323	+0.0126	+13 20 51.1	+11.481	-0.403	81.0	65 R	[13 596]
1097	9.3		17.73	3.2760	0.0115	10 31 52.5	11.481	0.397	69.0	54 68	10 482
1098	8.7		23.21	3.3487	0.0130	14 9 8.8	11.475	0.405	69.6	80 144	14 609
1099	8.97	40	29.22	3.3066	0.0121	12 3 39.8		0.401	85.6	65 813 815 816	
1100	8.3	40	30.40	3.3078	0.0121	12 7 10.6	11.466	0.401	69.0	61 78	12 508
1 .	1 B	D 8.7	2 BD	+3.5	BD 8.8	4 BD 8.6; Se	:hätz. 8.0 8	3.1	7.0 6.7 6.3	7.2 6 Nur Z. 65	; BD 9.5

¹ BD 8.7 ² BD +3.5 ⁸ BD 8.8 ⁴ BD 8.6; Schätz. 8.0 8.1 ⁵ 7.0 6.7 6.3 7.2 ⁶ Nur Z. 65; BD 9.5 ⁷ Z. 815 Mikr. 31.7 33.6 corr. in 38.3 6.4

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Z	onen		В.	D.
1101	8.6	3h 40m 39.76	+3:3397	+0.0128	+13°41′52"9	+11:455	-0:405	80.3	80 14	813	817	1 3°	598
1102	8.7	40 45.19	3-3453	0.0128	13 58 17.4	11.449	0.405	76.8	80 14	814		13	599
1103	8.9	40 53.35	3.2681	0.0113	10 6 49.5*	11.439	0.396	82.2	6 Beob			10	484
1104	5.0 ¹	41 25.05	3.2812	0.0115	10 45 25.0*	11.401	0.399	80.0		813	817	10	486
1105	7.6	41 31.99	3.2744	0.0114	10 24 35.6	11.393	0.398	91.1	813 816	5		10	487
1106	8.2	3 41 36.83	+3.3696	+0.0133	+15 7 9.5	+11.386	-0.409	82.5	5 Beob	,		15	534
1107	8.5	41 50.32	3.3714	0.0133	15 12 0.3	11.371	0.410	90.6	751 81.	1		15	535
1108	8.6	41 57.18	3.3590	0.0131	14 35 28.8	11.362	0.409	69.6	80 14	ŀ		14	613
1109	1.8	41 59.27	3.2929	0.0117	11 19 24.0	11.359	0.401	83.7	65 81.	817		11	526
1110	9.0	42 15.40	3.2919	0.0117	11 16 25.7	11.340	0.401	91.1	813 81.	ļ		11	527
1111	8.9	3 42 22.19	+3.3614	+0.0131	+14 41 26.6	+11.332	-0.409	69.6	80 14	ļ		14	614
*1112	8.7	42 32.64	3.3174	0.0122	12 31 35.3	11.320	0.404	69.0	61 7	3		12	511
1113	8.2	42 36.16	3.2820	0.0115	10 45 41.3	11.315	0.400	69.0	54 6	3		10	489
1114	8.7	42 49.89	3.3115	0.0120	12 13 12.3	11.299	0.404	69.0	61 7			12	513
1115	9.2	42 50.52	3.2840	0.0115	10 51 14.8*	11.298	0.400	83.7	68 81.	818		10	490
1116	8.2	3 42 52.31	+3.2882	+0.0116	+11 6 47.1	+11.296	-0.401	91.1	815 81	3		10	491
1117	8.2	42 53.37	3.2705	0.0113	10 10 33.4	11.295	0.399	89.5	5 Beob			10	492
1118	9.22	43 30.37	3.3369	0.0125	13 26 51.9*	11.250	0.408	80.1	65 14	751	817	13	607
1119	8.6	43 36.86	3.3394	0.0126	13 34 8.3	11.242	0.408	69.6	65 14	5		13	608
1120	9.0	43 43.11	3.3506	0.0128	14 6 29.0	11.234	0.410	1.08	80 14.	751	816	14	616
1121	9.0	3 43 57.42	+3.2964	+0.0117	+11 26 1.0	+11.217	-0.403	91.1	813 81.	ı		11	529
1122	8.9	44 3.69	3.3505	0.0127	14 5 33.2	11.210	0.410	82.5	5 Beob			14	816
1123	5.88	44 19.60	3.3216	0.0122	12 40 1.9	11.190	0.407	83.4	78 75	814		12	516
1124	9.54	44 26.41	3.3470	0.0127	13 54 22.7	11.182	0.410	95.6	R(3)			[13	610]
1125	8.5	44 33.08	3.3020	0.0118	11 41 32.7	11.174	0.405	69.6	65 14	5		11	530
1126	8.4	3 44 48.06	+3.2774	+0.0113	+10 27 54.0	+11.156	-0.402	69.0	54 6	3		10	497
1127	8.8	45 48.67	3.3412	0.0124	13 34 14.8	11.082	0.411	69.4		144		13	612
1128	7.9	45 55.88	3.3503	0.0126	14 0 24.0	11.074	0.412	69.6	65 14			13	613
1129	9.2	46 8.06	3.3673	0.0129	14 49 7.0	11.059	0.414	81.0	80 R			[14	621]
1130	8.8	46 11.29	3-3755	0.0131	15 12 38.9	11.055	0.415	69.6	80 14.	ļ		15	543
1131	9.1	3 46 43.28	+3.3169	+0.0119	+12 21 12.8	+11.016	-0.409	83.4	78 75	813		12	522
1132	8.6	46 46.72	3.3677	0.0129	14 48 40.7	11.012	0.415	69.6	80 14			14	624
1133	8.2	46 47.26	3.3329	0.0122	13 7 54.3	11.011	0.411	69.6	65 14	_		13	614
1134	8.9	46 59.21	3.2719	0.0111	10 7 39.0	10.997	0.404	88.8	688 69	751	813	10	501
1135	8.7	47 1.60	3.3671	0.0129	14 46 12.8	10.993	0.415	80.3	80 14	813	814	14	625
1136	7.6	3 47 35.13	+3.3391	+0.0123	+13 24 5.8	+10.953	-0.413	69.6	65 140	5		13	616
1137	8.8	48 1.70	3.3216	0.0119		10.920	0.411	69.4		3 146		[2	523
1138	8.6	48 20.24	3.2891	0.0113	10 56 5.2	10.898	0.407	69.0	54 6			10	502
1139	9.1	48 21.80	3.3292	0.0120	12 53 46.1	10.896	0.412	69.6	78 14.	ļ		12	526
1140	8.9	48 27.56	3.2784	0.0111	10 24 11.0	10.889	0.406	69.0	54 6	3		10	503
1141	8.9	3 48 38.16	+3.3272	+0.0120	+12 47 18.4	+10.876	-0.412	69.4	78 8	144		12	527
1142	9.3	49 25.95	3.3216	0.0118	12 29 15.5	10.817	0.412	81.0	61 R			—	-
1143	8.5	49 49.75	3.3778	0.0129	15 10 19.0	10.788	0.420	69.6	80 14	ŀ		15	555
1144	9.0	49 52.47	3-3325	0.0120	13 0 3.8	10.784	0.414	69.0	61 7			I 2	529
1145	9.2	50 17.50	3.2818	0.0111	10 31 13.6	10.754	0.409	69.0	54 6	3		10	511
1146	8.7	3 50 21.99	+3.3305	+0.0119	+12 53 11.3	+10.748	-0.415	69.0	61 7	3		12	531
11475		50 28.70	3.3246	0.0118	12 35 53.0	10.740	0.414	83.4	78 75			12	532
1148	8.9	50 30.98	3.3406	0.0121	13 22 2.9	10.737	0.416	69.6	80 14			13	617
1149	8.7	50 40.94	3.3645	0.0126	14 30 19.9	10.725	0.419	90.6	751 81	3		14	630
1150	8.4	50 43.14	3.2946	0.0113	11 8 3.9*	10.722	0.411	80.3	65 14	813	814	11	543
	1 4	5 5.0 4.7 6.0	² 8.8 9.0	9.1 9.8	8 BD 7.0; Schät	z. 6.0 5.7	5.8 4	Grösse nach	BD 5	10 ^m 0]	ргаес.	4 ⁸ o!	6 B.

'

				T				T	
Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
1151	8.3	3 ^h 51 ^m 10.22	+3:3211 +0:0117	+12°24' 27.0	+10.689	-0.414	69.0	61 78	12° 535
1152	9.0	51 13.38	3.3507 0.0123	13 49 31.1	10.685	0.418	82.3	5 Beob.	13 618
1153	8.5	51 32.98	3.3080 0.0115	11 45 39.8	10.660	0.413	69.6	65 146	11 548
1154	8.4	51 33.03	3.3699 0.0126	14 43 35.1	10.660	0.421	69.6	80 144	14 633
1155	8.7	51 38.24	3.3284 0.0118	12 44 39.1	10.654	0.416	69.0	61 78	12 536
1156	8.8	3 51 43.82	+3.3109 +0.0115	+11 53 51.7	+10.647	-0.414	69.6	65 146	11 549
1157	8.2 ¹	51 45.81	3.2857 0.0111	10 40 4.0	10.645	0.411	69.0	54 68	10 513
1158	9.1	52 10.94	3.3569 0.0123	14 5 13.4*	10.613	0.420	80.3	80 144 813 816	14 635
1159	6.8	52 20.58	3.3472 0.0121	13 37 5.6	10.602	0.419	69.6	80 144	13 621
1160	8.2	. 52 25.29	3.3421 0.0120	13 22 28.3	10.596	0.418	80.1	80 144 751 817	13 622
1161	8.9	3 52 28.29	+3.3437 +0.0121	+13 26 48.5	+10.592	-0.419	91.1	813 817	13 623
1162	9.0	52 29.00	3.3421 0.0120		10.591	0.418	90.6	751 817	13 624
1163	8.6	52 33.64	3.3015 0.0113	-	10.585	0413	69.6	65 146	11 551
1164	8.9	. 52 47.07	3.2955 0.0112	11 6 58.4*	10.569	0.413	80.3	65 146 813 815	11 552
1165	9.3	52 52.26	3.3286 0.0117	12 42 35.2	10.562	0.417	69.0	61 78	12 537
1166	8.62	3 52 54.95	+3.2970 +0.0112	+11 11 14.4*	+10.559	-0.413	80.3	65 146 814 817	11 554
1167	9.52	52 55.51	3.2970 0.0112	11 11 6.9	10.558	0.413	91.1	814 817	334
1168	8.38	53 15.96	3.3548 0.0122	13 56 59.9	10.533	0.421	69.6	80 144	13 625
1169	8.9	53 31.52	3.2820 0.0109	1	10.514	0.412	69.0	54 68	10 519
1170	7.84	53 37.69	3.3464 0.0120	1	10.506	0.420	69.6	65 146	13 627
1171	8.1	3 53 41.50	+3.3800 +0.0126	+15 7 17.4	+10.501	-0.424	69.6	80 144	15 565
1172	var.	53 45.39	3.3172 0.0115	1 - 1 - 1	10.497	0.417	09.0	Fund. Cat.	12 539
1173	8.7	53 58.79	3.2773 0.0108	10 11 53.7	10.480	0.412	88.8	694 695 751 814	10 521
1174	8.6	53 59.33	3.2823 0.0109	1 .	10.479	0.413	69.0	54 68	10 520
1175	8.8	54 20.43	3.2782 0.0108	10 13 50.1	10.453	0.412	78.o	54 68 694 695	10 525
1176	9.1	3 54 26.26	+3.3531 +0.0121				91.1	813 815	
1177	8.2	54 47.29	3.3462 0.0119	+13 49 32.6 13 29 16.7	10.446	-0.422 0.421	69.0	61 78	13 629 13 630
1178	9.0	55 6.08	3.3826 0.0126		10.396	0.426	80.3	80 144 813 817	15 571
1179	8.9	55 11.07	3.2935 0.0110	10 56 58.7	10.390	0.415	91.1	813 814	10 529
1180	9.0	55 23.53	3.3742 0.0124	14 46 55.1	10.374	0.426	80.1	80 144 751 815	14 641
1811	8.8	3 55 28.00	+3.3293 +0.0116	•	+10.369		69.0	61 78	
1182	8.76	55 36.01	3.3729 0.0124	+12 39 44.2 14 42 49.4		-0.420 0.426	69.6	80 144	12 542 14 642
1183	8.57	56 5.36	3.3609 0.0121	14 8 4.6	10.359	0.425	69.6	80 144	14 643
1184	8.7	56 5.67	3.3345 0.0116	1 '	10.322	0.421	69.0	61 78	12 543
1185	9.1	56 6.19	3.2954 0.0110	1	10.321	0.416	91.1	813 816	10 530
1186	8.8			ŀ			69.6		
1180	8.7	3 56 26.2 0 56 35.18	+3.3497 +0.0119 3.3278 0.0115	1 000 . 0	+10.296 10.285	-0.424 0.421	69.6 69.0	65 146 61 78	13 636 12 546
1188	8.7	56 35.16	3.2984 0.0110		10.284	0.421	69.0	54 68	11 565
1189	8.2	50 33.49 57 10.49*	3.3734 0.0123		10.240	0.417	80.3	80 144 813 815	14 646
1190	7.58	57 22.42	3.3201 0.0113	- · ·	10.225	0.421	69.0	61 78	12 547
1	8.o		1						0
1191		3 58 13.19 58 30.29	+3.3373 +0.0115 3.3586 0.0119		+10.162 10.140	-0.424 0.427	69.0 69.6	61 78 65 146	12 548 13 640
1192	7·4 9.2	58 30.29	3.3848 0.0123		10.140	0.427	81.0	80 R	[15 578]
1193	9.2 8.2	58 51.07	3.3850 0.0123	15 9 31.0	10.114	0.430	69.6	80 I44	15 580
1195	8.3	59 0.97	3.2891 0.0107	_	10.102	0.419	69.0	54 68	10 537
	_			ł				•	1
1196	7.9 ⁰	3 59 21.33	+3.3617 +0.0119		+10.076	-0.428	69.4	65 80 144 146 751 814	14 650
1197	8.6 8.8	59 31.91	3.3613 0.0119 3.3612 0.0119	1	10.063	0.428 0.428	83.7 90.6	146 751 814 751 814	13 642
1190	8.8	59 34.69 59 42.91	3.3612 0.0119 3.3355 0.0114		10.059	0.425	69.0	61 78	13 643 12 553
1200	8.7	59 52.54	3.3479 0.0116			-		65 146 813 814	
	-								1
		D 7.7; Schätz. 8					Schätz. 7.7	8.0 5 3.44.2	(λ Tauri)
)	י פווס -	.1; Schätz. 8.6	8.8 ⁷ BD 8.0	⁸ Gelbroth	7.0	7.8 8.0			

1202 1203 1204 1205 1206 *1207 1208 1209 1210 1211 1212 1213 1214 1215 1216 1217 1218 1219 1220	8.5 7.8 8.0 ¹ 9.2 8.2 8.6 6.5 8.8 8.4 ² 9.0 8.7 7.0 ³ 8.8 8.4 8.9 8.5 8.5 8.3	4 0	31.21 37.56 18.86 33.83 51.32 58.90 2.79 8.51	+3.3498 3.3170 3.2862 3.3698 3.3440 +3.3753 3.3792 3.3445 3.3196 3.3341 +3.2801 3.3423	+0.0116 0.0111 0.0106 0.0120 0.0115 +0.0120 0.0121 0.0114 0.0110	10 27 14 24 13 12 +14 39 14 49 13 11 12 0	5 50.8 7 50.6 1 8.4 2 1.5	+10.013 10.008 10.006 10.003 10.001 + 9.988 9.980 9.927	-0.428 0.423 0.420 0.430 0.427 -0.431 0.432	80.3 69.6 80.0 69.6 69.3 80.1	65 65 54 80 61 80	146 146 68 144 78 144			13° 11 10 14 13 14	645 571 538 655 646 656
1202 1203 1204 1205 1206 *1207 1208 1209 1210 1211 1212 1213 1214 1215 1216 1217 1218 1219 1220	7.8 8.0 ¹ 9.2 8.2 8.6 6.5 8.8 8.4 ² 9.0 8.7 7.0 ³ 8.8 8.4 8.9 8.5 4	4 0 0 1 1 1 1 2 2 2 2 2 2	15.47* 16.96 18.81 20.16 31.21 37.56 18.86 33.83 51.32 58.90 2.79 8.51	3.3170 3.2862 3.3698 3.3440 +3.3753 3.3792 3.3445 3.3196 3.3341 +3.2801 3.3423	0.0111 0.0106 0.0120 0.0115 +0.0120 0.0121 0.0114 0.0110	11 55 10 27 14 24 13 12 +14 39 14 49 13 11	5 50.8 7 50.6 4 8.4 2 1.5 9 0.4 9 34.7 1 19.2	10.008 10.006 10.003 10.001 + 9.988 9.980	0.423 0.420 0.430 0.427 0.431	69.6 80.0 69.6 69.3 80.1	65 54 80 61 80	146 68 144 78	813 89	814 154	11 10 14 13	571 538 655 646
1204 1205 1206 *1207 1208 1209 1210 1211 1212 1213 1214 1215 1216 1217 1218 1219 1220	9.2 8.2 8.6 6.5 8.8 8.4 ² 9.0 8.7 7.0 ³ 8.8 8.4 8.9 8.5 ⁴ 8.5	4 0 0 0 1 1 1 1 1 2 2 2 2 2 2	16.96 18.81 20.16 31.21 37.56 18.86 33.83 51.32 58.90 2.79 8.51	3.3698 3.3440 +3.3753 3.3792 3.3445 3.3196 3.3341 +3.2801 3.3423	0.0120 0.0115 +0.0120 0.0121 0.0114 0.0110	14 24 13 12 +14 39 14 49 13 11	8.4 2 1.5 9 0.4 9 34.7 1 19.2	10.003 10.001 + 9.988 9.980	0.430 0.427 -0.431	69.6 69.3 80.1	80 61 80	144 78 144	89	154	14 13 14	538 655 646
1205 1206 *1207 1208 1209 1210 1211 1212 1213 1214 1215 1216 1217 1218 1219 1220	8.2 8.6 6.5 8.8 8.4 ² 9.0 8.7 7.0 ³ 8.8 8.4 8.9	4 0 0 0 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	20.16 31.21 37.56 18.86 33.83 51.32 58.90 2.79 8.51	3.3440 +3.3753 3.3792 3.3445 3.3196 3.3341 +3.2801 3.3423	0.0115 +0.0120 0.0121 0.0114 0.0110 0.0112	13 12 +14 39 14 49 13 11	2 1.5 9 0.4 9 34·7 1 19.2	10.001 + 9.988 9.980	0.427 -0.431	69.3 80.1	61 80	78 144			13	655 646
1206 *1207 1208 1209 1210 1211 1212 1213 1214 1215 1216 1217 1218 1219 1220	8.6 6.5 8.8 8.4 ² 9.0 8.7 7.0 ³ 8.8 8.4 8.9 8.5 ⁴ 8.5	4 0 0 0 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	31.21 37.56 18.86 33.83 51.32 58.90 2.79 8.51	+3.3753 3.3792 3.3445 3.3196 3.3341 +3.2801 3.3423	+0.0120 0.0121 0.0114 0.0110 0.0112	+14 39 14 49 13 11	9 0.4 9 34·7 1 19.2	+ 9.988 9.980	-0.431	80.1	80	144			14	646
*1207 1208 1209 1210 1211 1212 1213 1214 1215 1216 1217 1218 1219 1220 1221	6.5 8.8 8.4 ² 9.0 8.7 7.0 ³ 8.8 8.4 8.9 8.5 ⁴ 8.5	4 1 2 2 2	37.56 18.86 33.83 51.32 58.90 2.79 8.51	3·379 ² 3·3445 3·3196 3·3341 +3.2801 3·34 ² 3	0.0121 0.0114 0.0110 0.0112	14 49 13 11 12 0	34.7	9.980					751	813		656
*1207 1208 1209 1210 1211 1212 1213 1214 1215 1216 1217 1218 1219 1220 1221	6.5 8.8 8.4 ² 9.0 8.7 7.0 ³ 8.8 8.4 8.9 8.5 ⁴ 8.5	4 1 2 2 2	37.56 18.86 33.83 51.32 58.90 2.79 8.51	3·379 ² 3·3445 3·3196 3·3341 +3.2801 3·34 ² 3	0.0121 0.0114 0.0110 0.0112	14 49 13 11 12 0	34.7	9.980					13-	0.3		0,70
1208 1209 1210 1211 1212 1213 1214 1215 1216 1217 1218 1219 1220	8.8 8.4 ³ 9.0 8.7 7.0 ³ 8.8 8.4 8.9 8.5 ⁴ 8.5	1 4 2 2 2	18.86 33.83 51.32 58.90 2.79 8.51	3·3445 3·3196 3·3341 +3·2801 3·3423	0.0114 0.0110 0.0112	13 11 12 (19.2	1								657
1210 1211 1212 1213 1214 1215 1216 1217 1218 1219 1220	9.0 8.7 7.0 ³ 8.8 8.4 8.9 8.5 ⁴ 8.5	4 I 2 2 2	33.83 51.32 58.90 2.79 8.51	3.3196 3.3341 +3.2801 3.3423	0.0110	12 (•	9.42/	0.428	69.4	5 B	eob.			13	647
1211 1212 1213 1214 1215 1216 1217 1218 1219 1220	8.7 7.0 ³ 8.8 8.4 8.9 8.5 ⁴ 8.5	4 I 2 2 2	51.32 58.90 2.79 8.51	3.3341 +3.2801 3.3423				9.908	0.425	69.6	65	73	146	153	11	576
1212 1213 1214 1215 1216 1217 1218 1219 1220	7.0 ⁸ 8.8 8.4 8.9 8.5 ⁴ 8.5	2 2	2.79 8.51	3.3423	40.0104		20.8	9.886	0.427	69.6		153	·.	-	12	555
1212 1213 1214 1215 1216 1217 1218 1219 1220	7.0 ⁸ 8.8 8.4 8.9 8.5 ⁴ 8.5	2 2	2.79 8.51	3.3423		+10		+ 9.877	-0.420		_	eob.				
1213 1214 1215 1216 1217 1218 1219 1220	8.8 8.4 8.9 8.5 ⁴ 8.5	2	8.51		0.0114		7 49·5 3 54.6	9.872	0.428	73.9 69.7	89	140	154		10	539 648
1214 1215 1216 1217 1218 1219 1220	8.4 8.9 8.5 ⁴ 8.5	2		3.2899	0.0105		38.3	9.864	0.422	70.8	59	86	•	334	13	
1215 1216 1217 1218 1219 1220	8.9 8.5 ⁴ 8.5			3.2866	0.0103		5 55.3	9.855	0.422	70.8	59	86	303	334	10	540 541
1216 1217 1218 1219 1220	8.5 ⁴ 8.5			3.3427	0.0113	_	10.6	9.840	0.429	69.6	83	153	303	334	13	649
1217 1218 1219 1220	8.5		_		_						Ĭ				_	
1218 1219 1220	. ~	•	44.78	+3.3017	+0.0107		3 14.8	+ 9.818	-0.424	69.6	73	149			11	579
1219 1220	8.3 I	2	•	3.2878	0.0104		12.7	9.800	0.423	70.8	59	86	303	334	10	542
1220		3		3.2889	0.0104	_	57.9	9.786	0.423	70.8	59	86	303	334	10	544
1221	9.0	3		3.2911	0.0105	10 37		9.774	0.423	90.0	747	750			10	545
	8.3	3	23.87	3.3025	0.0106	11 9	25.4	9.769	0.425	69.6	73	149			11	580
	8.05	4 3	25.13	+3.3150	+0.0108	+II 44	40.0	+ 9.767	-0.426	69.6	73	153			11	581
1222	8.9	3		3.2892	0.0104	10 31	30.1	9.758	0.423	70.8	59	86	303	334	10	546
1223	8.8	3	37.39*	3.3833	0.0119	14 54	28.6	9.751	0.435	69.6	88	151			14	66 ı
	9.1	3		3.3311	0.0110	12 29	6 .6	9.725	0.429	1.18	83	R			[12	557]
1225	8.9	3	58.14	3.3627	0.0116	13 57	7 1.5	9.725	0.433	69.7	89	140	154		13	651
1226	9.3	4 4	3.67	+3.3275	+0.0110	+12 18	3 50.3	+ 9.718	-0.429	83.4	149	747	750		12	558
	8.8	4		3.3274	0.0109	12 17	35.8	9.679	0.429	69.6	73	149	••		12	559
1228	8.86	4	39.36	3.3266	0.0109	12 19	15.4	9.672	0.429	69.6	73	149			12	560
1229	9.4	5	7.31	3.3309	0.0110	12 26	5 24.7	9.637	0.430	85.o	153	747	751	755	12	562
1230	8.6	5	9.38	3.3779	0.0117	14 36	5 36.1	9.634	0.436	70.0	140	154			14	663
1231	9.0	4 5	20.80	+3.3001	+0.0105	+10 59	24.7	+ 9.619	-0.426	71.3	59	303	334	•	10	547
	9.0	5		3.3717	0.0116		3 42.2	9.597	0.436	70.0	140	154	334		14	664
	8.7	5		3.3246	0.0108		56.1	9.593	0.430	69.6	83	153			12	563
	8.5	5	_	3.2974	0.0104		57.1	9.577	0.427	70.8	59		303	334	10	548
	8.9	-	55.89	3.2854	0.0102		7.7	9.574	0.425	75·5		eob.			10	549
1236		_			40 0115						20	***			[T 4	
	9.0 8.7	4 6	4.52	+3.3703	0.0115	+14 13	5 51.2 5 17.1	+ 9.563 9.531	-0.436 0.437	69.6 69. 7		eob.			[14 14	666j 667
	9.3	6	_	3.3719	0.0115		17.8	9.531	0.437	91.5	140				14	668
	7.47	6		3.3318	0.0113		i.0	9.502	0.437	69.6		153			12	564
	8.2	7	_	3.2950	0.0103		26.3	9.482	0.432	70.8	59		303	324		550
1	ľ	•		,			-						J-J	337		
	8.59		17.30	+3.3711		+14 13		+ 9.470	-0.437	69.6		154			14	672
II . I	6.8	•	19.32*	3.3234	0.0107		50.9	9.468	0.431	79.8			747	750		583
	8.7 8.6	-	22.27	3.3728	0.0115		3 22.8	9.463	0.438	69.6	_	154			14	673
	8.1	7	•	3.3254 3.2884	0.0107		7 0.1	9.454	0.432	69.6		153	200		12	566
	_ [7			0.0101		2 58.6	9.438	0.427	70.8	59		303	334	10	551
1	8.4	4 8	. •	+3.2896	+0.0101	+10 25		+ 9.403	-0.428	70.8	59	86	303	334	10	552
	6.6	8		3.3909	0.0117	15 5		9.363	0.441	69.6		151			15	603
	9.0	-	47.49	3.3382	0.0108		3 44.2	9.276	0.436	69.6		153			12	568
	8.7	10		3.3065	0.0103		19.6	9.259	0.432	69.6		149			11	589
1250 7	7·5¹9	10	41.87	3.3579	0.0110	13 31	29.2	9.206	0.439	69.7	89	140	154		13	659
	1 8. BD 9.	.3 7	7.1 8.2 BD 6.0; hätz. 7.3	Schätz. 7.	.2 7.8 8.6 3 7.5; Z.8			6.3; Schi		.o 7.o ec. 4 ⁸ ol3 A.		BD 9	.o 7.5; S		BD . 8.5	



Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl.	1875	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В.	. D.
1251	8.6	4 ^h 10 ⁿ	n 45:16	+3:2973	+0;0101	+10°4	3' 49"9	+9.202	-0.431	70.8	59	86	303	334	100	555
1252	8.9		21.19	3.3742	0.0112		4 46.6	9.155	0.442	69.6	88	151	• •	50.	14	678
1253	8.8	11	25.93	3.3310	0.0105	12 1	6 11.1	9.149	0.436	77.9	5 B	eob.			12	572
1254	8.4	11	34.73	3.3308	0.0105	12 1	5 33.0*	9.137	0.436	69.6	73	83	149	153	12	573
*1255	8.8	11	53.83	3.3667	0.0110	13 5	3 23.4	9.112	0.441	90.0	747	750			13	660
1256	8.6	4 11	54.02	+3.3389	+0.0106	+12 3	7 7.5	+9.112	-0.438	69.6	83	153			12	575
1257	8.5	12	5.17	3.3247	0.0104	-	7 48.4	9.098	0.436	69.6	73	149			11	591
1258	8.31	12	8.66	3.3564	0.0109		4 52.5	9.093	0.440	69.7	89		154		13	661
1259	8.73	12	31.00	3.3782	0.0112		3 13.6	9.064	0.443	69.6	88	151	٠.		14	679
1260	7.9	I 2	33.09	3.3184	0.0103	11 3	9 39.5	9.061	0.436	69.6	73	149			11	592
*1261	8.2	4 12	41.95	+3.3692	+0.0110	+12 5	8 35.6	+9.050	-0.442	69.7	89					662
1262	1.8	12	48.92	3.3430	0.0106		6 54.1	9.041	0.439	69.6	83	140	154		13	577
1263	8.8	12	52.32	3.3825	0.0112		4 20.9	9.036	0.444	69.6	88	151			14	68o
1264	6.18	12	55.32	3.3639	0.0109	_	3 53.9	9.033	0.442	69.7	89	_	154		13	663
1265	9.0	13	28.09	3.3283	0.0103		5 40.2	8.990	0.438	69.6	83	153	• 34		12	578
	1	•	-	i	_				_							
1266	6.0	4 13	31.05	+3.3879	+0.0112	+14 4		+8.986	-0.445	69.6	88	151			14	682
1267	8.6		49.36	3.3033	0.0100	10 5		8.962	0.435	70.8	59	86	303	334	10	560
1269	7.14	13	• •	3.3608	0.0108		3 48.5	8.960	0.442	69.7	89	140	154		13	665
1270	8.3 ⁵ 8.8		17.33	3.2884	0.0097		4 15.2	8.926	0.433	77.3	73	149	548	550	10	563
		14	25.34	3.2911	0.0097	10 2	27.1	8.915	0.434	70.8	59	86	303	334	10	564
1271	8.o ⁶	4 14	31.38	+3.3733	+0.0109		6 38.4	+8.907	-0.444	69.6	88	151			14	687
1272	8.07	14		3.3552	0.0106	13 1	7 8.9	8.889	0.442	69.7	89	140	154		13	667
1273	8.7	14		3.2938	0.0098		8 22.8	8.884	0.434	70.8	59	86	303	334	10	565
1274	6.58	15	1.00*	3.3663	0.0108		6 46.0*	8.869	0.444	77.8	5 B	eob.			13	668
1275	8.8	15	3.50	3.3317	0.0103	12 1	2 29.9	8.865	0.440	69.6	83	153			12	582
1276	9.2	4 15	31.00	+3.3058	+0.0099	+11	0 32.4	+8.829	-0.437	90.0	747	755		Ì	10	568
1277	8.6	15	34.11	3.3852	0.0110	14 3	6 47.8	8.825	0.447	69.6	88	151			14	689
1278	8.1	15	38.85	3.3886	0.0111	14 4	5 37.7	8.819	0.448	69.6	88	151			14	690
1279	6.2 ⁹	16	22.45	3.3078	0.0099	11	5 4.8	8.762	0.438	69.6	73	149			11	601
1280	8.7	16	28.11	3.3806	0.0109	14 2	2 37.0	8.754	0.447	69.6	88	151			14	691
1281	8.2	4 16	40.56	+3.3619	+0.0106	+13 3	2 8.4	+8.738	-0.445	69.6	83	153			13	674
1282	8.2	16	48.74	3.3111	0.0099		3 26.8	8.727	0.438	69.6	73	149			11	602
1283	8.9	16	53.56	3.3751	0.0108		7 14.3	8.721	0.447	69.7	89	-	154		14	692
1284	8.510	17	5.38	3.3432	0.0103		0 51.2	8.705	0.443	69.6	83	153	-34		12	584
1285	8.o	17	7.85	3.3830	0.0109	1	7 59.9	8.702	0.448	69.6	88	151			14	693
1286	6.8	4 17		+3.3254		+115		+8.689				-				
1287	8.3		42.07		0.0104	_	6 46.2	-	-0.441	69.6 60.6		149			11	604
1288	9.6	17	58.60	3.3421	0.0104		7 20.2	8.657 8.635	0.443	69.6		153			12	585 605
1289	8.3	18	4.00	3.3219	0.0099		1 19.1	8.628	0.442	90.0 69.6		750 149			11	605 606
1290	9.1	18	14.10	3.3803	0.0107	-	8 48.8	8.615	0.441	69.7		149	1 5 4		14	696
				1					_				• 54			
1291	8.9	4 19	7.34	+3.3692	+0.0105	+13 4		+8.545	-0.448	69.6		153			13	679
1292	9.1	19	8.23	3.3350	0.0100		5 19.4	8.544	0.444	90.0		750			12	591
1293	9.1		13.57	3.3664	0.0105		io 5.9	8.537	0.448	69.7		140	154		13	680
1294	10.0 5.0 ¹¹	19	30.66 32.65	3.2895	0.0094		0 37.4*	8.514	0.438	85.6		692			[10	575]
		19		3.3837	0.0107	14 2	5 45.0	8.511	0.450	69.6	88	151			14	697
1296	8.7	4 19	37.01	+3.3726	+0.0105		5 59.9	+8.505	-0.449	69.7	89	140	154	1	13	682
1297	8.8	20	15.21	3.3309	0.0099	12	2 40.6	8.455	0.444	69.6	73	149		1	11	612
1298	6.5	20	0	3.3065	0.0095	_	5 46.4	8.429	0.441	70.8	59	86	303	334	10	577
1299	7.512		49.64	3.3182	0.0097		7 15.6	8.410	0.443	69.6	73	149			11	614
1300	8.9	21	2.91*	3.3256	0.0098	114	7 12.7	8.392	0.444	69.6	73	149		1	11	615
41	1 70	D = 0.	C-1-24- 0	.3 8.2 8.3	2	BD 8.0;	Schätz !	8886		.6 6.7 6.0		4 4	7.7.	^	. 05	

Nr.	Gr.	A.R. 18	875	Praec.	Var. saec.	Decl.	1875	Praec.	Var.	Ep.	·	Zor	nen		В.	D.
1301	7.01	4 ^h 21 ^m 1	8.48	+3:3855	+0.0106	+14°2	27' 39.4	+8"371	-0.452	69.6	88	151			140	702
1302	7.6	-	8.41	3.3170	0.0096	11 2		8.358	0.443	69.6	73	149			11	616
1303	8.7		8.61	3.3328	0.0098	12	•	8.358	0.445	69.6	83	153			12	597
1304	8.8	21 3	9.23	3.3021	0.0094	10 4	2 26.9	8.344	0.441	70.8	59	86	303	334	10	579
1305	8.3	21 4	3.02	3.3876	0.0105	14 3	32 23.7	8.339	0.453	69.6	88	151	• •		14	704
1306	5·7²	4 21 5	0.12*	+3.3478	+0.0100	+12 4	ı6 6.1	+8.330	-0.448	79.8	83	153	747	755	12	598
1307	8.53	_	19.51	3.3672	0.0102	13 3	•	8.277	0.451	69.6	83	153	141	133	13	688
1308	8.1		3.87	3.3290	0.0097	11 5		8.258	0.446	69.6	_	149			-3	816
1309	7.6		0.65	3.2925	0.0092		4 41.4	8.249	0.441	75.7		Beob.			10	583
1310	8.5	23	5.11	3.3769	0.0103	14	1 55.5	8.230	0.453	69.7	89	140	154		13	689
1311	9.0	4 23 1	7.37	+3.3840	+0.0104	+14 2	20 14.8	+8.214	-0.454	69.6	88	151			14	707
1312	8.9		9.20	3.3879	0.0104		30 24.3	8.198	0.454	69.6	88	151			14	708
1313	6.24	_	5.12	3.3641	0.0101	13 2		8.190	0.451	69.6	83	153			13	690
1314	8.8		7.28	3.2948	0.0092		19 46.1	8.174	0.442	70.8	59	86	303	334	10	586
1315	7.28	24	1.54	3.3957	0.0105	14.5	0.2	8.155	0.456	69.6	88	151	•		14	711
1316	8.16	4 24	3.33	+3.2982	+0.0092	+10 2	28 43.0	+8.152	-0.443	70.8	50	86	303	224	10	588
1317	8.5		6.61	3.3863	0.0104	14 2		8.148	0.455	69.6	59 88	151	303	334	14	712
1318	8.8	•	6.45	3.3091	0.0093		8 17.0	8.135	0.445	70.8	59	86	303	224	10	590
1319	8.4		6.72	3.3687	0.0101	· ·	37 54.1	8.121	0.453	69.7	89	140	154	337	13	691
1320	9.1		7.86	3.3869	0.0103	14 2		8.120	0.455	69.6	88	151	-34		14	713
1321	8.87	4 24 3		+3.3562	+0.0099			+8.115	i l	69.6	٠,	-			-	!
1322	8.8	24 3		3.3502	0.0098	_	4 40.9 11 56.2	8.113	-0.451	69.6	83	153			13	692
1323	9.0	24 4	1	3.3864	0.0103		24 21.4	8.102	0.450	69.6	73 88	149 151			14	604
1324	8.18	25 1		3.2990	0.0091	_	29 33.4	8.054	0.444	70.8	59	86	303	334	10	715 592
1325	8.8	_	31.35	3.2964	0.0091		22 14.6	8.035	0.444	90.0	747	750	303	334	10	593
11	8.39			-	· .		•			Ť						
1326	5.0	4 ² 5 5 26 4		+3.3399	+0.0096		18 58.6	+8.000	-0.450	69.6	73	149			12	606
1328	6.5 ¹⁰		5.30 5.57	3.3916 3.3554	0.0102		34 46.7 59 12.4	7.936 7.936	0.458	70.0 69.6	140	154			14	720 608
1329	8.4		1.98	3.3990	0.0097	, -	53 58.0	7.927	0.453	69.6	73 88	149 151			14	721
1330	8.4		4.03	3.2944	0.0090	10 1		7.924	0.445	75.5		Beob.			10	595
H I	8.7	_	1.81	_					_	-	l					ľ
1331	8.7 8.7		3.06	+3.2907	+0.0089	+10	•	+7.914	-0.444	87.8		692		755	10	596
1333	9.6	-	6.00	3·3949 3·2951	0.0102		12 40.2 16 47.0	7.899 7.895	0.458	69.7 85.0	89	140	154		14	722
1334	9.1		11.42	3.3409	0.0095		19 46.6	7.888	P.445 0.451	69.6	548 83	550			12	609
1335	9.0		7.10	3.3444	0.0095	ľ	28 56.6	7.880	0.452	69.6	83	153	•		12	610
1	8.2		1				•	•			Ĭ					ı
1336	8.2 8.5	4 27 4		+3.3166	+0.0092		14 12.2	+7.852	-0.448			149			11	627
1337	6.811	28 3 29 2		3.3305 3.3155	0.0093	_	50 26.4 9 16.2	7.787	0.451	69.6 79.8		149			11	629
1339	7.6	29 4		3.4032	0.0090		0 19.2	7.722 7.690	0.449	69.6	73 88		747	750	11	632
1340	8.3	30 1		3.3032	0.0088	_	35 9.5	7.655	0.449	70.8	59	•	303	224	14	726 598
li l	I I										l			334		
1341	8.9	4 30 2	- 1	+3.3728	+0.0097		39 57.5	+7.644	-0.458	69.7		140	154		13	699
1342	7.9 8.9	30 2 30 2		3.4010 3.3816	0.0100 0.0097	_	3 31.9	7.640	0.462	69.6		151			14	728
1344	8.9	30 2		3.4057	0.0097		2 51.3 5 33.3	7.636 7.627	0.459	69.6 69.6		151 151			14	729
1345	4.0	31 1		3.3411	0.0092		5 33·3 15 27.8	7.580	0.463	69.6		151			15	618
li l	í i										ł					
1346	8. ₁ 8. ₄		3.58	+3.3779	+0.0096		51 17.8	+7.521	-0.460	69.7		140	154		13	702
1347 1348	8.8		8.02	3.3300	0.0090		14 48.7	7.514	0.453	69.6		149			11	636
1349	7.2	_	9.32	3.3529	0.0092		16 30.6° 15 18.2	7.502	0.455	79.8 69.6		153	747	750	12	619 620
1350		_	34.47	3.3559			15 10.2 52 43.0*	7.500 7.466	0.457	79.8		149	747	755		622
	•															ļ
		D 6.5 3.0 8.8 7.8			6.2; BD 5 Schätz. 8.		BD 7.	5; Schätz. hlich	8.5 8.6 9 BD 8.8	4 BD 10 H	5·7 (1) 7.c)	⁵ 6.7			

7.8 8.0 8.8 7.8 7 BD 8.3; Schätz. 8.7 8.9 8 Röthlich 9 BD 8.8 10 BD 7.0 11 6.0 7.0 7.3 6.8

Nr.	Gr.	A	.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	l. 1	875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В.	D.
1351	9.1	4 ^h	32 ⁿ	37:06	+3:3684	+0.0094	+13	25	28.8	+7.462	0.459	69.7	89	140	154		13°	704
1352	8.8		32		3.3644	0.0093			23.5*	7.433	0.459	74.8	89		154	755	13	705
1353	5·7¹		33	5.85	3.3351	0.0090	_	57	0.4	7.423	0.455	80.1	73		756		11	639
1354	9.2		33	57.89	3-3445	0.0090			41.9	7.353	0.457	69.6	83	153		-	[12	627]
1355	8.9		34	9.81	3-3445	0.0090	12	20	33-4	7.337	0.457	69.6	83	153			12	628
13562	8.6	4	34	21.68	+3.3960	+0.0096	+14			+7.320	-0.464	69.6	88	151			14	735
1357	8.6		35	0.83	3.3849	0.0094	14		5.3	7.267	0.463	69.6	1	154			14	736
1358	8.28		35	39.42	3.3390	0.0088			13.6	7.215	0.457	83.0	83		750		12	631
1359	7.4		35	50.45	3.3370	0.0088			40.6	7.200	0.457	69.6	73	149	150		11	643
1360	7.1		35	54.28	3.3967	0.0095			28.1	7.195	0.465	69.6	88	151			14	738
1361							1					-		-				
1362	9.0		36 36	0.01 23.25*	+3.3657	+0.0091 0.0088	+13	-	47.0 28.0*	+7.187	-0.461	69.7	89 89		154		13	708
1363	9.0 8.8		36	28.01*	3.3424	0.0090	ĺ			7.155	0.458	74.8 74·8	89				12	633
1364			36	32.57*	3.3560	0.0090			55.7	7.148	0.460	74.8	89		154	747	12	635 636
1365	9.0 8.0		-		3.3400	0.0089			50.1	7.142	0.458	69.6	83		154	150	12	638
II I			37	3.77	3.3552	-	l		•	7.100	0.461	1	1	153				
1366	8.8		37	23.50	+3.3592	+0.0089	+12			+7.073	-0.461	83.0	83				12	641
1367	6.54		37	30.17	3.3134	0.0084			39.8	7.064	0.455	70.8	59	86	303	334	10	621
1368	8.5		37	39.83	3.3934	0.0093		_	34.2	7.051	0.466	69.6	88	151			14	745
1369	8.8		38	23.47*	3.3809	0.0091		50		6.991	0.465	69.5	89	142			[13	712]
1370	9.0		38	23.56	3.3040	0.0083	10	28	43.5	6.991	0.455	70.8	59	86	303	334	10	624
1371	8.9		38	30.64	+3.3805	+0.0091	+13	49	1.5	+6.981	-0.465	69.7	89	142	154		13	714
1372	8.86		38	53-43	3.3300	0.0085			43-3	6.950	0.458	69.6	73	149			11	645
1373	6.0		39	4.63	3.3269	0.0085	11	28	30.1	6.935	0.458	69.6	73	149			11	646
1374	8.2		39	29.09	3.3922	0.0091	14	18	6.1	6.901	0.467	69.6	88	151			14	751
1375	8.8		40	0.80	3.3175	0.0083	11	2	54.8	6.858	0.457	69.6	73	149			11	649
*1376	9.1	4	40	34-34	+3.3946	+0.0091	+14	22	46.8	+6.812	-0.468	69.6	88	151			14	756
1377	8.7		40	36.46	3.4083	0.0092	14	57	50.3	6.809	0.470	69.6	88	151			14	757
1378	8.6		40	39.29	3.3600	0.0087	12	53	18.9	6.805	0.464	79.8	83	153	747	755	12	649
13797	8.6		40	40.45	3.3295	0.0084	11	33	37-3	6.803	0.460	69.6	73	149			11	651
1380	9.0		40	54.29	3.2965	0.0080	10	6	31.6	6.785	0.455	87.1	439	44[747	750	10	631
1381	9.08	4	4 I	30.65	+3.3101	+0.0081	+10	41	43.2	+6.735	-0.458	82.6	303	R			[10	637]
1382	8.1		4 I	33.31	3.3561	0.0086		42	8.2	6.731	0.464	69.6	83	153			12	653
1383	8.5	ı	4 I	35.22	3.3104	0.0081	10	42	22.4	6.728	0.458	70.8	59	86	303	334	10	639
1384	8.7		4 I	37.71	3.3112	0.0081	10	44	33.6	6.725	0.458	71.3	59	303	334		10	640
1385	8.7		41	40.12	3.3107	0.0081			19.1	6.722	0.458	70.8	59	86		334	[10	641]
1386	8.8	4	4 T	50.53	+3.2983	+0.0080				+6.707	-0.456	75.2	6 6	leob.			10	644
1387	9.0		41 42	0.78	3.2981	0.0079			44.4	6.693	0.456	75.2 80.4		439	AAT			645]
1388	8.3	1	42 42	12.10	3.3317	0.0079			48.3	6.678	0.461	69.6		149	44.		11	655
1389	9.0		42	29.63	3.3236	0.0081			22.9	6.653	0.460	69.6		149			11	657
1390	8.7		42		3.3121	0.0080			3.4	6.650	0.458	90.0		755			10	649
11 I												-			, . .			
1391	7.7		42	52.67	+3.3745	+0.0086	+13			+6.622	-0.467	69.7	89		154		13	720
1392	8.5 8.1			15.80	3.3037	0.0079			17.7*	6.590	0.458	70.8 69.6	59	151	303	334		651
1393 1394	8.7		43	26.46	3.4075 3.3873	0.0089			58.0 2.1	6.575	0.472				154		14	770
1394	7.3		43	40.95 16.88	3.3147	0.0087	-		8.5	6.555 6.506	0.470	69.7 70.8	59		303	224	13	725 654
il I											1		1					
1396	9.0	4			+3.3546	+0.0083	+12	-	-	+6.479	-0.466	79.8			747	750	I 2	665
1397	6.69			46.78	3.3747	0.0085			29.4	6.464	0.469	69.7			154		13	728
1398	8.9			47.77	3.3100	0.0078			23.3	6.463	0.460	90.0		755			10	658
1399	8.9		44	51.54	3.3167	0.0079			53.1	6.458	0.461	90.1		756			10	659
1400	8.9		45	3.68	3.3090		-	35	27.2	6.441	0.460	•	59		303			661
	1 5 3 BD 9		7	.0 5.5 7 10 ^m 5	seq. 0.5 1	n seq. 3.5 5 B.	0!5 A. 8 Nur	Z. 3		1 8.7 7.6 D 9.5		6.0 7.0 6. _' 6.7 7.0	6.5	BD	5.6		P BD	8.0

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen		В	. D.
1401	9.5	4 ^h 45 ⁿ	21:63	+3:3595	+0.0083	+12°46′38″5	+6.416	-0.467	86.6	149 R		[12°	666]
1402	5.8 ¹	45	27.72*	3.3890	0.0086	14 2 25.0	6.408	0.471	69.7	89 142 154		14	777
1403	9.2	45	31.99	3.3096	0.0078	10 36 40.4	6.402	0.460	90.0	747 755		10	664
1404	7.8	45	37.95*	3.3979	0.0086	14 24 46.3	6.394	0.472	69.6	88 151		14	778
1405	9.2	45	38.26	3.3104	0.0078	10 38 47.9	6.394	0.460	90.0	747 750 755		10	665
1406	7.42	4 45	42.36	+3.3456	+0.0081	+12 10 24.7	+6.388	-0.465	83.8	153 756 814		12	667
1407	9.6	45	56.56	3.2997	0.0077	10 10 15.3	6.368	0.459	83.0	334 R		[10	666]
1408	8.83	46	3.73	3.3200	0.0078	11 3 25.9	6.358	0.462	69.6	73 149 .		11	669
1409	8.8	46	53.70*	3.4072	0.0086	14 46 48.6	6.289	0.474	69.6	88 151		14	780
1410	8.7	46	57.77	3.2990	0.0076	10 7 31.4	6.284	0.460	76.2	6 Beob.		10	668
1411	8.6	4 47	29.04*	+3.3480	+0.0080	+12 14 45.5	+6.240	-0.467	69.8	89 142 153	154	12	672
1412	1.8	47	42.22*	3.3361	0.0079	11 43 49.9	6.222	0.465	69.6	73 149	•	11	671
1413	7.7	47	43.42	3.3382	0.0079	11 49 14.2	6.220	0.465	69.6	73 149		11	672
1414	7.74	47	44.06	3.3458	0.0080	12 8 52.5	6.219	0.466	69.8	89 142 153	154	12	673
1415	8.2	47	47.96*	3.3360	0.0079	11 43 24.1	6.214	0.465	79.8	73 149 755	756	11	674
1416	6.35	4 47	51.00	+3.3244	+0.0078	+11 13 11.8	+6.210	-0.464	70.1	149 153		11	675
1417	7.7	4 47	54.79	3.3984	0.0084	14 23 19.5	6.204	0.474	69.6	88 151		14	782
1418	9.7	47	55.77	3.3532	0.0080	12 27 45.7	6.203	0.468	90.6	756 814		12	674
1419	9.16	48	7.04	3.4044	0.0085	14 38 18.8	6.187	0.475	69.6	88 151		14	784
1420	8.8	48	14.49	3.4130	0.0086	14 59 45.1	6.177	0.476	69.6	88 151		14	785
	8.5	4 48	17.06		+0.0078	+11 33 2.6	+6.173	-0.465	69.6	73 149		11	677
1421 1422	6.2	4 48	43.31	+3.3322	0.0076	14 50 16.8	6.137	0.476	69.6	88 151		14	787
	8.1	48	49.57	3.4094	0.0082	13 25 41.9	6.128	0.471	69.7	89 142 154		13	737
1423 1424	8.8	49	6.61°	3.3845	0.0082	13 46 34.4°		0.473	77.8	5 Beob.	•	13	738
1425	8.6	49	7.55	3.3207	0.0076	11 2 28.4	6.103	0.464	69.6	73 149		11	680
					Ī	·			69.7			,,	1
1426	4.5 ⁷ 8.7	4 49 50	20.68 6.62	+3.3737	1800.04	+13 18 53.3	+6.085 6.021	0.464	09.7 71.4	89 142 154 86 303 334		13	740 675
1427	9.0	50	17.63	3.3141	0.0075	10 44 27.3 12 3 55.7	6.006	0.468	83.1	83 754 755		12	682
1420	8.5	50		3.3112	0.0078	10 36 40.5	6.004	0.463	71.4	86 303 334		10	676
1430	8.9	50	37.94	3.3842	0.0081	13 44 10.5	5.978	0.474	69.7	89 142 154		13	748
1 1	1	_			+0.0081	+13 48 20.7				6 Beob.		13	
1431	8.7	4 50 51	45.12 1.69	+3.3859	0.0075	-	+5.968 5.945	0.465	79.9 81.6	153 R		13	749 688]
1432 1433	9.4 9.9	51	1.09	3.3225	0.0075	11 5 23.3 13 34 5.1	5.945	0.474	90.6	756 814		13	751
1433 *1434	9.9 8.6	51	15.26	3.3850	0.0080	13 45 37.4	5.929	0.474	69.6	89 154		13	752
1435	8.7	51		3.3535	0.0078	12 35 11.1	5.913	0.470	83.0	83 747 755	;	12	685
li l		_	· -		· .					88 151		,,	_
1436	8.0	4 51	•	+3.3994		+14 21 22.6	+5.875	-0.476 0.468	69.6 69.7	73 149 153	!	14	795 690
1437	8.7	_	52.23	3.3384	0.0076 0.0075	11 45 48.0 11 43 28.5	5.874	0.468	81.6	153 R	•	[11	691]
1438 *1439	9.2 6.5		53.52 53.91	3.3375 3.3992	0.0075	,14 20 58.9	5.872	0.476	69.6	88 151		14	796
1439	9.0		54.46	3.3628	0.0031	12 48 15.1	5.871	0.472	83.0	83 747 754		12	686
1 1					_	•						14.	727
*1441	9.0	4 51		+3.3993	+0.0081	+14 21 1.6	+5.866	-0.477	81.6	151 R			688
1442	8.5		58.16	3.3492	0.0076	12 13 19.9	5.866	0.470	79.8 69.6	83 154 754	755	I 2 I 2	687
1443	8.9	51		3.3619	0.0078	12 46 0.3	5.864	0.471	83.4	83 149 73 756 814		12	689
1444 1445	9.0 8.5	52 52	7·79 31.35	3.3613 3.3590	0.007 7 0.007 7	12 44 11.5 12 38 3.1	5.853 5.820	0.471	69.6	73 149	•	12	695
i i	_			ł			1						
1446	8.8	4 52	43.71	+3.3011	+0.0072	+10 8 17.0	+5.802	-0.463	77.6	5 Beob.		10	682
*14478	8.3	53	8.18	3.3026	0.0071	10 12 2.7	5.768	0.464	77.6	5 Beob.		10	685
1448	8.9	53	13.86	3.3498	0.0076	12 13 49.0	5.760	0.470	84.8	83 747 750	754		696 686]
1449	9.0	53	26.74 28.36	3.3001	0.0071	10 5 11.1	5.742	0.463	84.1 69.6	439 441 88 151		[10	804
1450	7.3	53		3.3962		-			•	-		•	
		D 5.0; : 14" 230°			o 6.9 7.2 4-5]; BD !	\$ 8 ^m 8 sec 5.0 8 11 ^m	1. 2° 0'.2 B. seq. 10° 0'.6		7.0 7.5 8.2	8.0 ⁵ G	rösse	nach	BD

Nr.	Gr.		A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl.	1875	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen	-	В.	D.
1451	8.4	41	1 53 ⁿ	n 29:23	+3:3536	+0:0076	+12°2	3' 11"7	+5.739	-0.471	79.8	83	149	755	756	120	697
1452	9.0			35.50	3.3831	0.0078		8 13.7	5.730	0.475	69.7	89		154		13	761
1453	8.3			41.91	3.3543	0.0076	12 2	4 57.6	5.721	0.471	79.6	73	83	755	756	12	699
1454 ¹	9.0		53	45.86	3.3641	0.0076	12 4	9 50.0	5.716	0.473	83.4	83	756	814		12	701
1455	7.9		53	47.75	3.3150	0.0072	10 4	3 31.6	5.713	0.466	71.4	86	303	334		10	688
1456	8.33	4	53	52.52	+3.3994	+0.0079	+14 1	9 2.7	+5.706	-0.478	69.6	88	151			14	808
1457	8.8	"	53	52.66	3.4164	0.0081		1 45.6	5.706	0.480	90.6	754				14	809
1458	9.0		54	0.01	3.3706	0.0077	_	6 17.2	5.696	0.474	69.7	89		154		13	765
1459	8.9	ŀ	54	8.11	3.3269	0.0073		3 59.2	5.684	0.468	81.6	153	R	- 54		[11	699]
14608	8.9		54	10.72	3.3436	0.0074		6 59.3	5.681	0.470	69.6	73	149			11	700
11 1	8.7	١.		14.82	l	+0.0078			+5.675	1	78.0	l	Beob.			14	811
1461	8.2	4	54	15.06	+3.3924	0.0078	•	1 4.0 5 54·7°	5.674	-0.477 0.477	75.I			154	816	13	769
1463	8.5	Ì	54 54	16.57	3.4160	0.0070		0 16.6	5.673	0.480	69.6	88	151	*34	0.3	14	812
1464	8.8		-	17.31	3.3662	0.0076	_	4 43.1	5.671	0.473	83.4	83	-	814		12	703
1465	8.4		54	18.03	3.4173	0.0081	_	3 32.7	5.670	0.480	69.6	88	151			15	721
11 1				_						1 1	_		_				1
1466	8.8	4		20.97	+3.4136	+0.0080	+14 5		+5.666	-0.480	69.6	88	151	Q		14	813
1467	7.94		54		3.3486	0.0074		9 31.7	5.644	0.471	83.4		756			12	704
1468	7.65		54	51.47	3.3261	0.0072		1 27.0	5.624	0.468	69.7	73 88		153		II	702
1469	8.4		55	2.23	3.4058	0.0079	14 3	-	5.609 5.605	0.479	69.6 90.6	ı	151	816	2	14	815 778
1470	8.5	l	55	4.92	3.3901			4 34.4		0.477	-	747					
1471	9.1	4	55	7.26	+3.3001	+0.0070		3 58.0	+5.602	-0.465	87.4	439	441	756	817	-	694]
1472	9.2	l	55	11.43	3.3671	0.0075		6 12.4	5.596	0.474	83.1	83		756		12	707
1473	7.8	ł	55	16.77	3.3859	0.0077	_	3 48.6	5.588	0.477	69.5	89	142			13	779
1474	8.9	l	55	35.58	3.3660	0.0075	_	2 52.6	5.562	0.474	84.8	83		750	755	12	709
1475	8.95		55	48.16	3.3729	0.0075	13 1	0 8.1	5·54 4	0.475	69.5	89	142			13	781
1476	8.9	4	55	56.97	+3.4066	+0.0078	+14 3	5 4.1	+5.532	-0.480	69.6	88	151			14	817
1477	8.8	l	55	57-44	3.3166	0.0070	10 4		5.531	0.467	71.4	86	303	334		10	697
1478	7.7		56	3.37	3.3425	0.0072		2 34.7	5.523	0.471	69.7			153		11	704
1479	8.4		56		3.3572	0.0074		9 38.3	5.493	0.473	82.5	1 ~	leob.			12	714
1480	9.1		56	55.51	3.3136	0.0070	10 3	7 34.4	5.450	0.467	71.4	86	303	334		10	702
1481	8.8	4	57	19.39	+3.3882	+0.0075	+13 4	7 35.0	+5.416	-0.478	69.7	89	142	154		[13	787]
1482	8.7		57	31.75	3.3881	0.0075	13 4	6 59.6	5.399	0.478	83.7	142	755	814		13	789
1483	7.0		57	35.10	3.4097	0.0077	I4 4	1 0.7	5.394	0.481	69.6	88	151			14	825
1484	8.5		57	37.94	3.3582	0.0073	123	1 19.3*	5.390	0.474	80.1			756	814	12	719
1485	7.87		57	46.96	3.3727	0.0074	13	7 57.5	5.378	0.476	69.7	89	142	154		13	790
1486	9.0	4	58	3.06	+3.3386	+0.0071	+11 4	0 54.7	+5.355	-0.471	69.6		149			11	712
1487	9.2		58	5.37	3.3100	0.0068	10 2	7 17.1	5.352	0.467	82.6	303				[10	706]
1488	7.8		58	8.58	3.4191	0.0077		3 54-7	5-347	0.483	69.6		151			15	735
1489	9.0		58	13.18	3.3628	0.0072		2 21.2	5.341	0.475	79.8	83		747			720
1490	8.5	1	58	14.60	3.3606	0.0072	12 3	6 49.1	5-339	0.475	69.6	73	83	149	153	I 2	721
1491	8.7	4	58	19.06	+3.3657	+0.0073	+124	9 35.6	+5.332	-0.475	90.1	755	756			12	723
1492	8.9	t	58	19.68	3.4170	0.0077		8 26.6	5.332	0.483	69.6		151			14	828
1493	9.0		58	19.71	3.3858	0.0074	13 4	0 26.7	5.332	0.478	69.6		154			13	792
1494	8.9	1		23.02	3.3848	0.0074		7 45.9	5.327	0.478	69.6		154			13	793
1495	8.1	l	58	46.91*	3.3727	0.0073	13	6 57.9	5.293	0.477	77.8	5 B	leob.			13	797
1496	8.8	4	58	48.58	+3.3104	+0.0068	+10 2	7 44.2	+5.291	-0.468	71.4	86	303	334		10	707
1497	8.9	١		49.50	3.3593	0.0072		3 3.1	5.289	0.475	69.6		153			12	724
1498	8.8		59	5.60	3.3037	0.0067		0 14.1	5.267	0.467	84.2	5 B	eob.			10	708
1499	8.9	١.		16.83	3.3859	0.0073	13 3	9 54.5	5.251	0.479	6 9.6	89	154			13	799
1500	9.0	1		24.97	3-3733		13	7 47.7*	5.240	0.477	77.8	5 B	cob.		-	13	801
	1 a	m c	sea.	9" 3'A.:	9 [™] 5 praec	. 168 2!c R.	3 T	3D 8.8:	Schätz. 8.	3 8.4	8 10 ^m 5	sea. A	* 0!4 A	A.: 12	ım se	3. 7 ⁸ 1	'A.
1	BD 8		~~ 7 *)		seq. 1 0:5]		Dpl. med		¹ 7.5 7.5		J	- 7. 7		- , - ·			



Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
1501	8.6	4h 59m 26.43	+3:3025	+0:0067	+10° 6′ 58.4	+5:238	-o!467	78.3	303 334 439 441	10° 711
1502	8.8	59 27.42	3.3425	0.0070	11 49 46.3*	5.236	0.473	80.1	73 149 755 814	11 714
1503	8.6	59 33.98	3.3594	0.0071	12 32 39.6	5.227	0.475	69.6	83 153	12 727
1504	7.9	59 34.02	3.4009	0.0074	14 17 2.8	5.227	0.481	69.6	88 151	14 831
1505	8.6	59 37.74	3.3108	0.0067	10 28 21.4	5.222	0.468	71.4	86 303 334	10 712
1506	8.1 ¹	4 59 38.77	+3.3921	+0.0074	+13 55 6.6	+5.220	-0.480	70.0	142 154	13 803
1507	8.62	59 45.22	3.3121	0.0067	10 31 32.0	5.211	0.469	72.5	303 334	10 713
1508	8.6	59 46.35	3.3815	0.0073	13 28 20.2	5.210	0.478	1.06	755 756	13 804
1509	8.3	59 50.80	3.4022	0.0074	14 20 2.0	5.203	0.481	70.4	88 151 300	14 832
1510	8.6	59 59.42	3.3387	0.0069	11 39 39.2	5.191	0.472	69.6	73 149	11 716
1511	8.8	5 0 0.70	+3.3868	+0.0073	+13 41 21.5	+5.189	-0.479	83.4	89 747 814	13 806
1512	8.8	0 34.25	3.3957	0.0073	14 3 8.5*	5.142	0.481	69.8	89 142 151 154	- 1
1513	9.3	0 35.08	3.3034	0.0066	10 8 35.9	5.141	0.468	81.0	57 R	[10 716]
1514	8.2	0 38.61	3.3991	0.0073	14 11 34.4	5.136	0.481	69.6	88 151	14 834
1515	8.28	0 39.49	3.3557	0.0070	12 22 22.8	5.135	0.475	69.6	83 153	12 732
1516	9.2	5 0 47.46	+3.4200	+0.0075	+15 3 23.0	+5.123	-0.484	82.6	306 R	[15 747]
1517	7.64	0 51.08	3.3171	0.0067	10 43 38.2	5.118	0.470	71.4	70 303 334	10 718
1518	8.9	0 53.43	3.3966	0.0073	14 5 2.0	5.115	0.481	69.6	88 151	[14 835]
1519	8.3	I 0.4I	3.4034	0.0073	14 21 58.4	5.105	0.482	70.6	88 151 278 300	14 836
1520	8.6	1 26.98	3.3903	0.0072	13 48 46.6	5.068	0.480	81.8	5 Beob.	13 812
1521	8.35	5 I 34.53	+3.4174	+0.0074	+14 56 21.1*	+5.057	-0.484	70.6	89 154 278 300	14 839
1522	8.46	1 34.91	3.3901	0.0072	13 48 8.1	5.056	0.480	70.3	142 153 157 268	13 813
1523	8.7	1 38.19	3.4206	0.0074	15 4 10.7	5.052	0.485	70.6	88 151 280 306	15 750
1524	7.77	1 48.51	3.3376	0.0068	11 35 16.4	5.038	0.473	83.4	155 754 755	11 724
1525	8.8	2 1.20	3.3663	0.0069	12 48 4.1	5.020	0.477	71.1 77.4	266 273 747δ	12 736
1526	8.8	5 2 1.35	+3.3660	+0.0069	+12 47 6.2*	+5.019	-0.477	80.5	266 273 747 754	12 737
1527	8.58	2 5.86	3.3064	0.0065	10 15 6.7	5.013	0.469	87.1	696 697	[10 721]
1528	8.7	2 12.71	3.3892	0.0071	13 45 20.3	5.003	0.481	70.0	142 157	13 817
1529	8.5°	2 15.64	3.3317	0.0067	11 19 57.3	4.999	0.473	71.1	264 274	11 727
1530	8.710	2 17.70	3.3317	0.0067	11 19 50.3	4.996	0.473	71.1	264 274	11 728
1531	8.8	5 2 19.75	+3.3550	+0.0068	+12 19 0.8	+4.993	-0.476	77.4	266 273 756	12 738
1532	8.711	2 24.39	3.3998	0.0072	14 11 36.5	4.987	0.482	71.6	278 300	14 840
1533	8.7	2 50.98	3.3394	0.0067	11 38 59.2	4.949	0.474	90.1	754 755	11 731
1534	8.9	2 53.36	3.3726	0.0069	13 3 6.7	4.946	0.479	80.6	268 756	13 819
1535	8.312	3 4.06*	3.3178	0.0065	10 43 54.0	4.930	0.471	78.3	5 Beob.	10 725
1536	7.5 ¹⁸	_	+3.3807	+0.0070	+13 23 20.0	+4.925	-0.480	70.0	142 157	13 821
1537	8.7	3 10.08	3.3914	0.0070	13 50 5.8	4.922	0.481	71.6	278 300	13 822
1538	8.9	3 10.54	3.3912	0.0070	13 49 40.1	4.922	0.481	71.6	278 300	l)
1539	8.3	3 31.60	3.4226	0.0072	15 7 18.0	4.892	0.486	80.9	280 306 754 756	
1540	9.0	3 44.42	3.4004	0.0070	14 11 56.7	4.874	0.483	71.6	278 300	14 842
1541	8.414	5 3 51.94	+3.4141	+0.0071	+14 45 49.0	+4.863	-0.485	71.7	280 306	14 843
1542	10.1	4 4.10	3.3530	0.0067	12 12 33.5	4.846	0.476	92.6	747 R	
1543	8.7	4 6.50	3.3533	0.0067	12 13 18.5*	4.842	0.477	82.4	5 Beob. 15	12 740
1544	8.8	4 49.69	3.3387	0.0065	11 35 44.2	4.781	0.475	71.1	264 274	11 740
1545	8.7	4 52.83	3.4010	0.0070	14 12 29.7	4.777	0.484	71.6	278 300	14 850
1546	8.9	5 4 58.02	+3.3491	+0.0066	+12 2 4.8	+4.769	-0.476	71.1	266 273	12 745
1547	8.6	4 59.84	3.3079	0.0063	10 17 14.2	4.767	0.471	78.3	5 Beob.	10 728
1548	8.9	5 9.00	3.3332	0.0064	11 21 45.3	4.754	0.474	70.8	155 264 274	11 741
1549	8.9	5 9.21	3.4214	0.0071	15 2 42.8	4.753	0.487	71.7	280 306	15 761
1550	8.7	5 16.71	3.3906	0.0068	13 46 16.2	4.743	0.482		142 157	13 828
1	⁶ 7.0 8	D 7.5; Schätz. 8 8.9 8.9 9.0 8.0; Schätz. 8.7 17 Mikr. 23.8 51	Röthlich8.7	11 BD 8.2	7.0; BD 7.1	5; Schätz. 8 BD 9. 1.7 8.4 8.2	ı; Schätz		⁹ BD 8.0; Schätz	8 8.7 8.4 2 8.5 8.5 4 BD 7.9



Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Decl.	1875	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
1551	8.6	5 ^h 5 ¹	^m 23:64	+3:3297	+0:0064	+110	12' 32!3	+4.733	-0.474	90.1	754	755			110	742
1552	8.8	5	40.63	3.3776	0.0067	13	1.81 נו	4.709	0.481	71.1	268	277			13	829
1553	8.4	5	40.79*	3.3074	0.0062	10	5 19.2	4.709	0.471	81.1	6 E	Beob.			10	731
1554	9.0	5	42.92	3.3922	0.0068	13 4	19 44.2	4.706	0.483	71.6	278	300			13	830
1555	8.8	5	49.07	3.3907	0.0068	13 4	£6 6.9	4.697	0.483	70.0	142	157			13	831
1556	8.8	5 5	54.86	+3.3918	+0.0068	+13 4	8 44.7	+4.689	-0.483	70.8	142	157	278	300	13	832
1557	8.71	6	8.45	3.3332	0.0064	11 2		4.670	0.475	69.6	77	155	•		[11	743]
1558	8.9	6	28.60	3.3156	0.0062	10	35 54.1	4.641	0.472	71.1	264	274			10	733
1559	8.8	6	50.53	3.3502	0.0064	12	3 37-5	4.610	0.477	71.1	266	273			12	750
1560	8.7	7	2.14*	3.3331	0.0063	11 :	20 10.4	4.593	0.475	83.4	155	747	754		11	746
1561	9.0	5 7	5.51	+3.3215	+0.0062	+10 !	50 36.6	+4.589	-0.473	71.1	264	274			10	736
1562	8.7	7	11.96	3.3200	0.0062		16 40.8	4.579	0.473	69.0	57	70			10	737
1563	8.1	7	13.25	3.3471	0.0064	11 5	55 20.5	4.578	0.477	69.6	77	155			11	747
1564	8.6	7	22.29	3.3333	0.0063		20 25.5	4.565	0.475	69.6	77	155			11	748
1565	8.8	7	31.05	3.4226	0.0069	15	3 40.8	4.552	0.488	71.7	280	306			15	766
1566	8.42	5 7	44-94	+3.3581	+0.0064	+12	22 42.6	+4.533	-0.479	71.1	268	277			12	752
1567	8.8	3 7		3.3555	0.0064	i	16 18.4	4.532	0.479	71.1	266	273			12	751
1568	9.1	•	47·57	3.3315	0.0062		15 25.8	4.529	0.475	71.1	264	274			11	751
1569	8.9	,	52.45	3.3196	. 0.0061		15 13.3	4.522	0.473	69.0	57	70			10	741
1570	8.7	7	57.78	3.3698	0.0065	12		4.514	0.481	71.1	268	277			12	754
1571	7.9	5 8	1.17	+3.4193	+0.0068	+14		1	-0.488	71.7	280	306				857
1572	8.9	5 8 8	40.66	3.3669	0.0064			+4.510	0.481		268	277			14	
1573	8.6	8	54.04	3.3250	0.0004		44 21.5 58 21.6	4·453 4·434	0.475	71.1 69.0	57	70			10	755
1574	7.28	9	7.52	3.3304	0.0061		11 56.4	4.415	0.476	71.1	264	274			11	744 756
1575	8.5	9	15.64	3.3509	0.0062	12	3 37.5	4.404	0.479	69.6	77	155			12	756
		-					-	1								
1576	8.9 8.8	5 9	17.27	+3.3034	+0.0059	+10	2 54.8	+4.401	-0.472	76.6	57		439	44 I	10	746
1577	8.9	9	25.13	3.3976	0.0065	14	0 18.8	4.390	0.485	70.0 71.6	142	157			13	843 862
1579	9.0	9	41.23 50.77	3.4101	0.0061	14 3	-	4.367 4.354	0.476	71.1	264	300 274			14	759
1580	8.4	. 9	52.19*	3.3561	0.0062		16 10.4°	4.352	0.480	80.5	266	273	747	754	12	758
1	1						-	•	1		1		141	134		
1581	8.4	5 9	59.33	+3.4250	+0.0066	+15	7 27.0	+4.341	-0.489	71.7	280	306			15	779
1582	8.14	10	4.96	3.3598	0.0062		25 31.7	4.334	0.480	71.1	268	277			12	760
1583 1584	8.9 7.7 ⁵	10	11.15	3.3719	0.0063		55 34.8	4.325	0.482	71.1	268	277			12	761
1585	8.6	10	11.73	3.3839 3.4070	0.0063 0.0065	_	25 42.8	4.324 4.306	0.484	70.0 71.6	142 278	157 300			13	848 8 66
i i	1				_		22 39.3				l '	-				
1586	8.2	-	28.38		+0.0060	+11 ;		+4.300	-0.478	69.6	77	155			11	761
1587	8.4		42.22	3.3858	0.0063		30 5.9	4.280	0.484	70.0		157			13	850
1588	8.4	11	1.24	3.3806	0.0062		16 51.1	4.253	0.484	70.0		157			13	852
1589	8.7 8.2		26.55 28.26*	3.3649	0.0061		37 18.5	4.217	0.482	71.I 60.6		273			12	767
1	1 1	11	38.36*	3.3490	0.0060		7 20.0	4.200	0.479	69.6	1	155			II	763
1591	7.9	-	49.51*	+3.3845	+0.0062		5 57.0	+4.184	-0.485	80.0			747	754	13	856
1592	8.6	12	1.38	3.4070	0.0063		21 31.7	4.167	0.488	71.6	278	300			14	873
1593	7.96		11.92	3.3123	0.0057		24 2.0	4.152	0.474	69.0	57	70			10	752
1594	8.9	12	24.41	3.3170	0.0057		5 51.6	4.135	0.475	79.5	57		747	754	_	755
1595	9.1	12	•	3.3766	0.0061	13	5 31.2	4.096	0.484	71.1	1	277			[13	863]
1596	8.0	5 13	0.43	+3.3845	+0.0061	_	25 0.0	+4.083	-0.485	70.0		157			13	864
1597	9.5	13	3.51	3.4058	0.0062		7 48.6	4.079	0.488	92.6	747				[14	879]
1598	9.0	13	7.92	3.4007	0.0062	14		4.073	0.487	71.6	278			Ì	14	88o
1599	8.7	_	27.34	3.3382	0.0058		8 49.3	4.045	0.479	71.1		274			11	772
1600	8.2	13	27.68	3.4214	0.0063	14 5	55 47.0	4.044	0.490	71.7	280	306			14	881
		D 9.2 7.0; BD		BD 7.8; 6 BD 8.	Schätz. 8.5	5 8.3	8	BD 6.0;	Schätz. 7.	0 7.5	4	BD ;	7.1; S	schätz	. 8.1	8.2



Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zoı	nen		В.	D.
1601	7.41	5 ^h 13 ^m 29.04	+3:3211	+0.0057	+10°45′40.0°	+4.043	-0.476	79-5	57	70	754	755	100	758
1602	9.5	13 32.66	3.4061	0.0062	14 18 8.8	4.037	0.488	91.8	747	754	R		[14	882]
1603	8.9	13 58.33	3.3898	0.0060	13 37 30.4	4.000	0.486	70.0	142	157			13	868
1604	8.3	13 58.78	3.3404	0.0057	11 34 4.7	4.000	0.479	69.6	77	155			11	774
1605	8.4	14 6.36	3.3580	0.0058	12 18 11.9	3.989	0.482	71.1	266	273			13	779
1606	8.7	5 14 10.59	+3.4078	+0.0061	+14 21 46.8	+3.983	-0.489	71.6	278	300			14	886
1607	8.9	14 13.76	3.4188	0.0062	14 48 58.7	3.979	0.490	71.7	280	306			14	888
1608	7.72	14 15.95	3.3266	0.0056	10 59 0.9	3.975	0.477	70.0	57	-	264	274	10	760
1609	9.0	14 26.75	3.3803	0.0060	13 13 39.4	3.960	0.485	70.0	142	157			13	870
1610	8.2	14 39.68	3.3639	0.0058	12 32 34.3	3.941	0.483	80.6	2 66	273	754	755	12	780
1611	9.0	5 14 44.93	+3.3081	+0.0055	+10 12 3.9	+3.934	-0.475	77.6	264	274	439	441	10	762
1612	9.0	15 1.83	3.4212	0.0061	14 54 16.4	3.910	0.491	71.6	278	300	737	77-	14	889
1613	8.8	15 3.71	3.3065	0.0055	10 7 46.1	3.907	0.475	76.6	57	-	439	441	10	763
1614	8.4	15 6.09*	3.3517	0.0057	12 1 45.8	3.904	0.481	69.6	77	155	137	11.	12	783
1615	8.7	15 29.98	3.3142	0.0055	10 26 56.8	3.870	0.476	69.0	57	70			10	766
1616	8.8	5 15 40.07	+3.3777	+0.0058	+13 6 27.0	+3.855	-0.485	71.1	268	277			13	875
1617	8.0	15 50.87	3.4052	0.0060	14 14 19.4	3.839	0.489	71.6	278	300			14	890
1618	8.8	16 2.61	3.3344	0.0055	11 17 43.7	3.823	0.479	70.3	77	155	264	274	11	782
1619	8.9	16 16.17	3.3350	0.0055	11 19 7.4	3.803	0.479	71.1	264	274		-17	11	786
1620	9.o	16 21.44	3.3346	0.0055	11 18 11.3	3.796	0.479	70.6	155	274			11	787
1621	8.4	5 16 42.67	+3.3671	+0.0057	+12 20 21 6		-0.484	71.1	266				12	788
1622	7.4	16 57.92	3.3267	0.0054	+12 39 21.6	+3.766 3.744	0.478	69.0	57	² 73			10	770
1623	8.9	17 10.98	3.4163	0.0059	14 40 35.8	3.725	0.491	82.6	306	R			[14	897]
1624	8.9	17 14.18	3.4064	0.0058	14 16 11.4	3.720	0.490	71.6	278	300			14	898
1625	8.18	17 44.38	3.3376	0.0054	11 24 58.1	3.677	0.480	71.1	264	274			11	793
			1		. •			·		•				
1626 1627	8.3 8.7	5 17 50.67 17 52.57	+3.3418	+0.0054	+11 35 26.4	+3.668	-0.481	69.6	77 280	155 306			11	795
1628	8.2	18 3.58	3.3281	0.0054	14 41 12.6 11 0 43.6	3.665 3.649	0.491	71.7 69.0	57	•			14	902 773
1629	9.0	18 48.21	3.3911	0.0054	13 37 28.5	3.585	0.488	70.0	142	70 157			13	889
1630	8.8	19 2.42	3.3910	0.0056	13 37 15.3	3.565	0.488	80.1	142	157	754	756	13	891
	·8.9			1 1							131	13-		
1631 1632	8.8	5 19 2.95	+3.3430	+0.0053	+11 37 52.1	+3.564	-0.481 0.481	71.1	264 264				11	801 802
1633	7.94	19 20.46	3.3388	0.0053	11 27 8.8 13 28 15.8	3.539	0.488	71.1 70.0		274				893
1634	8.8	19 44.49 19 44.52	3.3699	0.0054	13 26 15.6	3.505 3.505	0.485	71.1	142 268	157 277			13	793
1635	8.8	19 48.18	3.4283	0.0057	15 8 4.7	3.499	0.494	82.6	306					
										_			۲. ـ	Qc.1
1636	9.2	5 19 51.97	+3.3984	+0.0055	+13 54 51.6	+3.494	-0.489	81.5	142				13	894]
1637 1638	6.3 8.4	20 4.98	3.4287	0.0057	15 8 52.6	3.475	0.494	71.7	280		26.	27.	15 11	822 807
1639	9.0	20 13.17 20 15.40	3.3381	0.0052	11 24 58.4	3.464	0.481	70.3	77 268		264	-14		895
1640	9.0 8.5	20 15.40	3.3772	0.0054	13 2 22.2 13 55 11.0	3.460 3.458	0.487	71.1 70.0	142				13	896
														-
1641	8.7	5 20 19.20	+3.3697	+0.0054	+12 43 43.6	+3.455	-0.485	71.1	268	277			12	794
1642	8.6 8.5	20 34.53	3.4013	0.0055	14 1 37.4	3.433	0.490	71.6	278				14	914
1643 1644	8.5	20 39.44 20 44.21	3.4242	0.0056 0.0056	14 57 28.9	3.426	0.493	71.6 71.7	278 280	300			14 14	915 917
1645	8.7 ⁵	20 44.21	3.4229	0.0052	14 54 24.8 11 21 50.9	3.419 3.418	0.493	90.1	754				11	810
l i					•		1		ł					
1646	8.9	5 20 44.61	+3.3189	+0.0051	+10 36 22.3	+3.418	-0.478	69.0	57	70			10	781
1647	8.7	20 51.60	3.4244	0.0056	14 57 47.9	3.408	0.494	71.6	278				14	920
1648 1649	8.7 8.6	20 53.81	3.3431	0.0052	11 37 6.4	3.405	0.482	69.6		155			11	812
1650	8.3	20 55.96 20 57.21	3.3405	0.0052	11 30 34.4 12 48 16.7	3.402 3.400	0.482	69.6 80.6		155	754	756		813 797
1030			=		· · · · · ·	-								
l	18	.0 6.8 7.5 7.3	2 7.	5 7.0 8.0	8.3; BD 7.0	*.BD	7.0: Sch	itz. 8.0 8.2;	o"o	seq. 4	t.	•	7.5	8.4

¹ 8.0 6.8 7.5 7.3 ² 7.5 7.0 8.0 8.3; BD 7.0 ⁸.BD 7.0; Schätz. 8.0 8.2; 9^mo seq. 4⁸ ⁴ 7.5 8.4 ⁵ BD 8.2; Schätz. 8.8 8.7

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl	l. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В.	D.
1651	8.7	5 ^h 21	m 16:33*	+3:3559	+0.0052	+120	8' 45.0	+3:372	-0.484	80.6	266	273	754	756	1 2°	799
1652	7.5 ¹	21	30. 50	3.3905	0.0054		34 24.8	.	0.489	71.6	278	300	131	.5-	13	903
1653	8.9	21		3.3506	0.0051	_	55 27.2	1	0.483	69.6	77	155			11	816
1654	7.83	21		3.3634	0.0052		27 12.3	1	0.485	71.1	268	277			12	108
1655	8.5	21	57.35	3-3777	0.0052	13	2 43.3		0.487	70.0	142	157			13	907
1656	8.18	5 22	5.03	+3.3055	+0.0049	+10			-0.457	76.6	١		400	447	,	
1657	8.8	22		3.3056	0.0049	10	I 55.4		-0.477 0.477	76.6	57 57	70			10	790
1658	8.4	22	0	3.3846	0.0052		19 28.9		0.488	70.0	142	70 157	439	441		795 908
1659	8.8	22		3.3885	0.0052	13		_	0.489	70.0	142	157			13	910
1660	7.64	22	• • • • •	3.3567	0.0051	12			0.484	71.1	266	273			12	803
• 1661	8.8							" .	İ .							.
1662	8.9 ⁵	5 23		+3.3269	+0.0048		55 16.3	1 .	-0.480	69.0	57	70			10	796
1663	8.9	23 23	• • •	3.3068	0.0048	10	4 37.5		0.478	85.0	548	550			[10	798]
1664	8.7			3.3945 3.3480	0.0052	13	_	1 -	0.490	70.0	142	157			13	914
1665	8.7	23 23	-	3.3591	0.0050		47 50.5	_	0.483	71.1 80.6	264 266	274	7 C 4	6	11	833 808
	-				_		15 33.9		-	1	1200	273	754	750	12	
1666	7.66	5 23	57.87	+3.3088	+0.0048	+10	9 21.3	+3.140	-0.478	76.6	57	70	439	44 I	10	800
1667	7.87	24	0.21	3.3066	0.0048	10	3 52.0		0.478	83.9	7 B	leob.			10	801
1668	7.4	24	2.23	3.3529	0.0050		59 54-3		0.484	69.6	77	155			11	834
1669	8.9	24	6.23	3.3546	0.0050	12	4 10.8	. -	0.485	80.6	266	273	754	756	12	809
1670	8.6	24	21.30*	3.3642	0.0050	12	27 47.8	3.107	0.486	80.6	268	277	756	757	12	810
1671	8.2	5 24	23.26	+3.4150	+0.0052	+14	32 50.0	+3.104	-0.493	71.6	278	300			14	933
1672	7.2	24	27.68	3.4220	0.0052	14	49 55-4	3.097	0.494	71.7	280	306			14	934
1673	8.9	24	30.68	3.3272	0.0048	10	55 33-3	3.093	0.481	71.1	264	274			10	803
1674	8.9	24	31.42	3.3520	0.0049	11	57 24.8	3.092	0.484	69.6	77	155			11	836
1675	8.8	24	50.48	3.4056	0.0051	14	9 48.0	3.064	0.492	71.6	278	300			14	935
1676	8.9	5 24	53.98	+3.3764	+0.0050	+12	57 48.5	+3.059	-0.488	71.1	266	268	273	277	12	813
1677	8.6	24		3.3317	0.0048	11	6 31.9	1 0 0.	0.482	77-4	264	274	754	•••	11	837
1678	8.8	25	0.25	3-3339	0.0048	11	_	1	0.482	69.6	77	155	•••		11	838
1679	8.5	25	6.73	3.3327	0.0048	11	8 56.5	3.041	0.482	77.4	264	274	754		11	839
1680	8.6	25	11.29	3.3327	0.0048	11	8 52.7	3.034	0.482	75-3	77	264	274	756	11	840
1681	8.7	5 25	15.39	+3.3488	+0.0048	+11	49 12.8	+3.029	-0.484	69.6	77	155			11	841
1682	8.9	25	16.12	3.3473	0.0048		45 30.0		0.484	76.4	77		757		11	842
1683	8.9	25	21.31	3.3967	0.0050	i	47 32.6	. 1	0.491	70.0	142	157	131		13	916
1684	8.7	25	29.44	3.3092	0.0046	10	9 48.0		0.478	78.6	57		738	739	10	806
1685	8.7	25	38.82	3.4050	0.0050	14	7 42.5	-	0.492	71.6	278	300		.07	14	939
1686	8.8	5 25	52.29*	+3.3765	+0.0049	4.10	57 35-7	+2.976	-0.488		266					815
1687	8.8	3 2 3	0.13	3.3432	0.0047		34 51.5	1	0.483	77·4 69.6		273 155	757		12	846
1688	9.1	26	_	3.4248	0.0051		55 34.2		0.495	71.7	280				[14	942]
1689	8.6	26	_	3.3320	0.0047		6 38.2	1	0.482	71.1		274			11	848
1690	6.38	26		3.4074	0.0049		12 57.2		0.493	71.6	278	300			14	947
II 1											1					
1691 1692	8.6	5 26	54.28	+3.4120	+0.0049		24 3.9	. 1	-0.494	71.6	278	300			14	948
1693	9.0 8.5	27	4.86	3.3355	0.0046		15 12.1		0.483	83.4	155		757		11	853
1693	9.1	27	5.79	3.4246	0.0050 0.0046		54 46.7 12 30.7		0.496	71.7		306 D			14	950
1695	8.8	27	14.51 18.68	3.3345 3.3511	0.0047		54 0.6	. 1	0.482	81.1	77		9-65	2	[11	854]
ii l	1			!					0.485	76.4 79.8	l		7568	157		856
1696	9.2	5 27		+3.3865	+0.0048		21 22.3		-0.490	81.6	157				[13	921]
1697	8.4		25.54	3.4001	0.0048		54 56.1	1	0.492		278				13	922
1698	8.8	27	•	3.3315	0.0045		4 52.0	1	0.482	71.1		274			11	861
1699	8.1	28	2.52	3.3859	0.0047		19 37.5		0.490		142				13	927
1700	8.4	28	•	3.3828	0.0047		12 3.6	2.767	0.490	70.0	142	157			13	930
,		D 6.5 3.2 8.0	² BD 8.2 8.4	6.9; Schi 7.3 6.7	itz. 8.0 7.7 BD 5		7.8 7.3	8.7 8.5	4 BD	7.0 6]	BD 9.	4	6 7.	7 6.5	8.4	8.o

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Decl.	1875	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В.	D.
1701	5.9 ¹	5 ^h 28 ^m	19.25	+3:3094	+0.0044	+100	9' 17:5	+2.763	-0:479	78.0	57	73	696	697	100	818
1702	8.5	28	26.45	3.4108	0.0048		34.4	2.753	0.494	71.6	278	300	- ,-	-71	14	956
1703	8.22	28	30.59	3.3161	0.0044		5 58.7	2.747	0.480	69.0	57	73			10	819
1704	8.7	28	34.54	3.3724	0.0046	12 40	5 7.3	2.741	0.488	73.1	266	273			12	824
1705	8.8	28	36.68	3.3504	0.0045	11 5	35.3	2.738	0.485	69.6	77	155			11	865
1706	9.0	5 28	42.18	+3.3462	+0.0045	+11 41	17.9	+2.730	-0.485	69.6	77	155			11	867
1707	8.7	28	46.63	3.3509	0.0045	•	2 49.2	2.724	0.485	69.6	77	155			11	868
1708	9.0	28	47.37	3.3337	0.0045	11 10		2.722	0.483	71.1	264	274			11	869
1709	8.o	29	7.94	3.3624	0.0045	12 2	14.0	2.693	0.487	71.1	268	277			12	829
1710	8.4	29	20.80	3.4168	0.0047	14 34	3 5.1	2.674	0.495	71.7	280	306			14	958
1711	9.2	5 29	22.28	+3.3521	+0.0045	+11 5	40.0	+2.672	-0.486	69.6	77	155			11	876
1712	8.7	29	33.84	3.3358	0.0044		52.5	2.655	0.483	71.1	264	274			11	878
1713	8.1	29	33.98	3.3544	0.0045		9.3	2.655	0.486	71.1	266	273			12	830
1714	8.7	29	35.48	3.4062	0.0047	14	3 46.1	2.653	0.494	71.6	278	300			14	959
1715	8.4	29	46.38	3.3480	0.0044	11 4	5 17.8	2.637	0.485	69.6	77	155			11	88o
1716	8.5	5 29	59.61	+3.3635	+0.0045	+12 2	3 42.2	+2.618	-0.487	80.6 82.5	5 B	Beob.			12	833
1717	6.88	30	7.58	3.3288	0.0043	1	7 19.3*	2.607	0.482	74.0 70.0		Beob.			10	828
1718	8.7	_	10.72	3.3709	0.0045	_	48.6	2.602	0.489	71.1	268				12	834
1719	9.0		14.33	3.3906	0.0045	13 30	10.4	2.597	0.491	70.0	142	157			13	938
1720	8.7	30	22.93	3.3469	0.0044	11 4:	2 14.1	2.584	0.485	83.4 85.1	155	754	7568	757	11	884
1721	9.3	5 30	25.64	+3.3288	+0.0043	+10 5	7 4.0	+2.581	-0.483	1.06	754	757			10	830
1722	7.8		28.44	3.4316	0.0047		58.6	2.576	0.497	71.7	280	306			15	871
1723	8.9	30	50.62	3.4298	0.0046		5 21.0	2.544	0.497	71.7	280	306			15	873
1724	8.6	30	59.81	3.4106	0.0045	14 18	8 48.6	2.531	0.495	71.6	278	300			14	965
*1725	8.9	31	13.05	3.3728	0.0044	12 4	5 56.4	2.512	0.489	71.3 77.4	268	277	7568	1	12	841
1726	8.6	5 31	30.35	+3.3686	+0.0043	+12 3	5 35.2	+2.487	-0.489	80.6 82.5	5 B	Beob.			12	843
1727	8.7	31	48.69	3.4223	0.0045		5 40.6	2.460	0.496	71.7	280	306			14	970
1728	8.6	31	51.20	3.3758	0.0044	12 5	3 15.9	2.457	0.490	71.1	268	277			12	848
1729	8.04	32	0.44	3.4150	0.0045	14 2	3 57.2	2.443	0.495	71.6	278	300			14	973
1730	8.9	32	0.59	3-3599	0.0043	12 1	3 56.8	2.443	0.487	71.0	266	273			12	85o
1731	8.6	5 32	22.84	+3.3108	+0.0041	+10 1	20.4	+2.411	-0.480	87.1	696	697)	0-0
1732	8.5	32	23.13	3.3107	0.0041	10 1	1 15.5	2.410	0.480	78.o	57	73	696	697	10	838
1733	8.6	32	25.22	3.3486	0.0042	11 4	5 43.9	2.407	0.486	69.6	77	155			11	896
1734	8.4	32	29.58	3.3406	0.0042	11 2	5 49.3	2.401	0.485	71.1	264	274			11	898
1735	8.2	32	33.10	3.3527	0.0042	11 5	5 58.1	2.396	0.486	69.6	77	155			11	899
1736	8.5	5 32	40.01	+3.4212	+0.0044	+14 4	3 37.1	+2.386	-0.496	71.6	278	280	300	306	14	978
1737	7.7		52.22	3.3775	0.0043	12 5		2.368	0.490	71.1		277		-	12	852
1738	8.6	32	52.92	3.3128	0.0040	10 10	6.5	2.367	0.481	69.0	57	73			10	840
1739	8.7	33	7.82	3.3329	0.0041		5 18.3	2.346	0.484	79.8 81.9	-	leob.			11	901
1740	8.8	33	13.59	3-3394	0.0041	11 2	2 33.6	2.337	0.485	76.4	77	155	754		11	902
1741	8.1	5 33	17.73	+3.3108	+0.0040	+10 10	59.9	+2.331	-0.480	78.0	57	73	696	697	10	841
1742	8.8	33	24.74	3.4219	0.0044	14 4		2.321	0.497	71.6		300			14	981
1743	8.2		25.18	3.4290	0.0044	15	7.5	2.321	0.498	71.7		306			15	888
1744	8.8		30.94	3.3496	0.0041		7 43.5	2.312	0.486	69.6		155			11	903
1745	8.95	33	38.69	3.4289	0.0044	15	58.3	2.301	0.498	82.6	306	R			[15	891]
1746	8.9	5 34	3.27	+3.3413	+0.0040	+11 2	7.0	+2.265	-0.485	70.3			264	274	11	906
1747	8.8	34	7.22	3.3688	0.0041	12 3	5 1.0	2.260	0.489	71.1		77 155 264 274 268 277			12	857
1748	9.0		21.25	3.3639	0.0041	12 2		2.239	0.488	71.1		273			12	858
1749	7.9	34	24.48	3.4321	0.0043		9 13.4	2.235	0.498	71.7		306			15	896
*1750	8.8	34	26.16	3.3810	0.0041	13 4	53.9	2.232	0.491	70.0	142	157		1	13	954
i	ı B	D 6.5	3	BD 8.7	3 6	.3 6.7 6.7	7.5 -	-; röthlich	ı	4 BD 7.2		5]	Nur Z	. 306	; BD	9.4



Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl.	1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zoi	nen		В	. D.
17511	8.9	5 ^b 34 ¹	" 34.09*	+3:3650	+0.0041	+ I 2° 2	5' 30."3	+2.221	-o!489	71.1	266	268	273	277	120	862
1752	8.8		34.70	3.3999	0.0042		1 14.7	2,220	0.494	71.6	278	300		•	13	955
1753	8.8		42.51	3.3358	0.0040	11 1		2.209	0.484	71.1	264	274			11	910
1754	9.0	34	46.35	3.3655	0.0040	12 2	6 45.3	2.203	0.489	71.1	266	273	277		12	863
1755	8.7	34	47.13	3.4226	0.0042	14 4	6 6.7	2.202	0.497	71.6	278	300			14	985
1756	8.7	5 34	49.05	+3.4251	+0.0042	+14 5	2 20.4	+2.199	-0.497	71.7	280	306			14	986
1757	9.1	34	50.22	3.3082	0.0039		4 10.0	2.198	0.481	84.1	439	441			[10	851]
1758	8.8	34	55-54	3.3074	0.0039		1 59.2	2.190	0.480	76.6	57		439	441	10	852
1759	8.6	35	6.39	3.3920	0.0041	13 3	1 38.4	2.174	0.493	70.0	142	157			13	957
1760	8.6	35	20.26	3.3770	0.0040	12 5	4 51.0	2.154	0.491	71.1	268	277			12	869
1761	8.4	5 35	31.83	+3.4275	+0.0042	+14 5	7 46.2	+2.137	-0.498	71.7	280	306			14	988
1762	7.1	35	35.12	3.3180	0.0038		8 31.8	2.132	0.482	69.0	57	70			10	855
1763	8.7	35	39.84	3.4321	0.0042		8 45.6	2.125	0.499	71.7	280	306			15	904
1764	7.6	35	52.41	3.4066	0.0041		6 58.1	2.107	0.495	71.6	278	300			14	991
1765	8.7	35	58.99	3.3812	0.0040	13	4 58.1	2.098	0.491	70.0	142	157			13	964
1766	7.62	5 36	24.74*	+3.3173	+0.0038	+10 20	6 25.9	+2.060	-0.482	79-5	57	70	754	756	10	859
1767	8.7	36	24.79	3.4125	0.0040	14 2		2.060	0.496	71.6	278	300	134	.,,	14	998
1768	8.6	_	26.11	3.4099	0.0040	•	4 43.2	2.058	0.495	71.6	278	300			14	999
1769	8.2	36	33.63	3.3777	0.0039	12 5		2.048	0.491	71.1	268	277			12	875
1770	8.7	36	45.21	3.4195	0.0040	14 3	8 3.7	2.031	0.497	90.1	754	756			14	1003
1771	8.1	5 36	53-37	+3.3391	+0.0038	+11 2	_	+2.019	-0.485	70.3	77	155	264	274	11	920
1772	8.7	3 30	3.95	3.3710	0.0039		9 32.9	2.004	0.490	71.1	268	277		-14	12	88o
1773	8.9	37	7·54	3.3856	0.0039	_	5 22.4	1.998	0.492	70.0	142	157			13	967
1774	7.6	37	22.52	3.4289	0.0040		0 22.0	1.977	0.498	71.7	280	306			_	8001
1775	9.03	37	33.01	3.3202	0.0037		3 30.0	1.961	0.483	71.1	264	274			[10	864]
1776	8.3		37.30	+3.4168	+0.0039	+14 3	_	+1.955	-0.497	71.6	278	300			14	1010
1777	7.7	5 37 37	40.66	3.3638	0.0039	_	1 32.7	1.950	0.489	71.1	266	273			12	882
1778	8.54	37	42.67	3.3394	0.0037	11 2	- 1	1.947	0.486	90.1	754	756			11	929
1779	8.6	37	45.70	3.4172	0.0039		1 57.5	1.943	0.497	71.6	278	300				1012
1780	8.7	37	51.68	3.3490	0.0037	_	4 51.4	1.934	0.487	69.6	77	155			11	930
1781	8.5	5 37	59.01	+3.3922	+0.0038	+13 3		+1.923	-0.493	70.0	142	157			13	971
1782	7.2	3 37	59.34	3.3754	0.0038		9 56.4	1.923	0.491	71.1	268	277			12	884
1783	8.7	38	5.99	3.3179	0.0036		7 27.9	1.913	0.482	69.0	57	70		i	10	870
1784	8.54	38	8.00	3.3580	0.0037		7 4.2	1.911	0.488	8o.6	266		754	757	12	885
1785	8.8	38	9.65	3.3205	0.0036		3 56.7	1.908	0.483	82.1	274	R	•	•	[10	871]
1786	8.5	5 38	12.45	+3.3955		+13 3		+1.904	-0.494	70.0	142	157			13	974
1787	8.1	38	20.73	3.3730	0.0037	12 4		1.892	0.491	70.0	268	277			12	889
1788	8.7	38	32.11	3.4200	0.0037		4 3.0 8 27.7	1.876	0.497	71.7	280	306				1018
1789	8.9	39	0.78	3.3567	0.0036		3 35.3	1.834	0.488	70.6	155	273			12	892
1790	8.4	39	4.42	3.3249	0.0036		4 46.2	1.829	0.484	69.0	57	70			10	876
ł	8.9]	+0.0036			+1.822	-0.488	70.3	77		266	272	12	893
1791	8.7	5 39 39	9.00 12.57	+3.3572	0.0035		4 53.0 2 58.4	1.817	0.481	76.6	57		439		10	878
1792	8. ₅	39 39	_	3.3667	0.0035	12 2	-	1.801	0.490	71.1	268	277	737	74'	12	894
1794	7.4	39		3.3283	0.0035		2 55.3	1.771	0.484	69.0	57	70			10	885
*1795	7.7		47.52	3.3311	0.0035	_	0 4.0	1.766	0.485	79.5	57	-	754	756		886
11 1	1						•	1	i i		264		. • •			ļ
1796	8.9 5.8	5 39	• • •	+3.3353	+0.0035	+11 10	6 23.7	+1.751	-0.485 0.497	71.1 71.6	278	274 300			11	940
1797	5.0 7.9	40 40	5.94 11.24	3.4152 3.3624	0.0037 0.0036		0 23.7 7 26.7	1.739	0.497	71.0	266	-			12	896
1799	8.5 s	40		3.3700	0.0036		5 57.4	1.713	0.490	80.6	268		754	756		897
*1800	8.6		27.98	3.3605			2 34.6	1.707			266				12	899
		, 45	- 1-30	, ,,,,,,,,		, •	J+	,-,	,					1	•	

¹ 10^m seq. 2" 30" A.; 9" 5 praec. 14" 2'5 A.

4 BD 9.0
⁵ 11^m 35" 345°; 9" 6 praec. 0" 1 1'1 B.

9 8.1 7.5 7.2 7.7; BD 8.2

⁸ BD 9.5; Schätz. 9.1 9.0



Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1	1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zor	nen		В	. D.
1801	8.0	5 ^h 40 ^m	31:15	+3.4288	+0:0037	+14°58	3' 58"6	+1.702	-0.499	71.7	280	306			140	1027
1802	6.1 ¹			3.4007	0.0036	13 51	_	1.693	0.495	70.0	142	157			13	979
1803	8.8		47.79*	3.3896	0.0035		3 52.8	1.679	0.493	70.0	142	157			13	981
1804	8.6	40	58.63	3.3559	0.0035	12 1		1.663	0.488	71.1	266	273			12	901
1805	7.5	41	1.37	3.3645	0.0035	12 22	16.8	1.659	0.490	71.1	268	277			12	902
1806	8.4	5 41	5.62	+3.3323	+0.0034	+11 2	35.6	+1.653	-0.485	71.1	264	274			11	943
1807	8.72	41	12.60	3.3696	0.0035		4 48.4	1.642	0.490	82.1	268	R			[12	904]
1808	8.6	41	30.50	3.3690	0.0034		3 13.6	1.616	0.490	71.1	268	277			12	907
1809	7.3	41	47.91	3.3544	0.0034	_	7 10.4	1.591	0.488	69.6	77	155			11	945
1810	8.2	41	59.00	3.4057	0.0035		2 48.5	1.575	0.496	71.6	278	300			14	1034
18113	8.7	5 42	0.63	+3.4252	+0.0035	+14 49	50.4	+1.572	-0.499	80.9	280	306	754	756	14	1033
1812	8.5	42	1.51	3.3666	0.0034		7 13.5	1.571	0.490	71.1	266	273	737	13-	12	909
1813	8.6	42	12.63	3.3582	0.0034		5 27.8	1.556	0.489	71.1	266	273			12	910
1814	8.5	42	20.33	3.4016	0.0034		2 45.4	1.544	0.495	70.0	142	157			13	988
1815	8.44	42	23.43	3.4140	0.0035		2 47.5	1.539	0.497	71.6	278	300				1036
1816									1	,	268	_			12	911
1817	8.4 5.6 ⁵	5 42	24.40	+3.3768	+0.0034	+12 52	6 33.7	+1.538	-0.492	71.1 71.1	268	277 277			12	911
1818	9.0	42	31.61	3.3704	0.0034			1.526	0.491	71.1	266	273			12	913
1819	8.8	42 42		3.3595 3.3560	0.0033	12	9 33·5 1 6.6	1.523	0.489	80.6	266		754	756	12	914
1820	8.3	42	34.72 39.58	3.3237	0.0033		53.5	1.516	0.484	69.0	57	70	137	130	10	897
								-		-		-			I	
1821	8.2	5 42	49.82	+3.4255	+0.0034	+14 50	_	+1.501	-0.499	71.7	280	306				1037
1822	8.4	42	58.98	3.3615	0.0033		4 26.5	1.488	0.490	71.1	268	277			12	916
1823	8.7	42	59.29	3.3478	0.0033		40.5	1.487	0.488	69.6	77	155			11	949 994
1824 1825	8.9 8.7	43	14.18 18.89	3.3862	0.0033	13 19		1.466	0.493	70.0 71.6	142 278	157 300			-	1040
H	1	43	10.09	3.4129	0.0034		9 52.4	1.459	0.497	,		_				·
1826	5.8	5 43	22.22	+3.4113	+0.0034	+14 10		+1.454	-0.497	71.7	280	306				1041
1827	8.6	43	26.12	3.3885	0.0033		38.1	1.448	0.493	70.0	142	157			13	996
1828	8.5	43	29.12	.3.4008	0.0033		37.3	I.444	0.495	70.0	142 268				13	997 918
1829	8.9	43	36.78	3.3675	0.0033	12 29		1.433	0.490	71.1 70.8	155	277 264	274		11	952
1830	9.0	43	39.03	3.3424	0.0032	11 27	_	1.430	0.487	,		-	-14			
1831	8.4	5 43	40.65	+3.3195	+0.0032	+10 30		+1.427	-0.484	69.0	57	70			10	903
1832	7.3	43	41.67	3.4148	0.0033		18.0	1.426	0.497	71.7	280	306			1	1047
1833	7.1	43	45.48	3.4050	0.0033		31.9	1.420	0.496	71.6	278	300			14	1048
1834	8.8	43	48.38	3.3575	0.0032		4 23.9	1.416	0.489	71.1 80.6 83.7	266	273 274α	854	6	12	919 904
1835	8.8	43	52.43	3.3173	0.0031		4 41.98	1.410	0.483				134	756	l	
1836	8.6	5 43		+3.4051	+0.0033	+14 (+1.410	-0.496	71.6		300				1050
1837	8.6	43	56.40	3.4201	0.0033		7 6.5	1.404	0.498	71.7		306				1051
1838	8.6	44	0.04	3.3212	0.0031		4 18.8	1.399	0.484	71.1		274				905
1839	7.77	44	5.37	3.3426	0.0032		7 38.4	1.391	0.487	70.6		Beob.			•	953
1840	8.5	44	10.58	3.3322	0.0031		1 44.4	1.384	0.485	90.1	l	756				954
*1841	8.8	5 44		+3.3126	+0.0031	+10 1:	•	+1.351	-0.483	76.6	57		439	441	1 -	908
1842	8.8		36.96	3.3885	0.0032	_	0 12.3	1.345	0.494	70.0		157				1003]
1843	8.7		47.56	3.4065	0.0032		4 6.8	1.330	0.496	71.6		300				1055
1844	8.5 ⁸		48.14	3.4243	0.0032		6 58.9	1.329	0.499	71.7		306				910
*1845	8.9		53.42	3.3171	0.0031		4 4.7	1.321	0.483	69.0	57	70				
1846	8.5	5 44		+3.3231	+0.0031	+10 38		+1.317	-0.484	69.0	57				1	911
1847	8.29	l.	56.67	3.4140	0.0032		2 10.3	1,316	0.497			306				1058
1848	8.8	45	9.12	3.3890	0.0032		1 22.9	1.298	0.494			754	756		1 -	1007
1849	8.6		13.23	3.3764	0.0031		0 38.8	1.292	0.492	71.1	268				4	925
1850	9.3		14.70	3-4333	0.0032		8 28.8	1.290	0.500	90.1	754	756				962]
	¹ B ⁶ Z. 27	D 5.3 4 [47.4]	2 N	Nur Z. 268 ; 7.8 7.0 7	BD 9.2 .8 7.7 8.0			c. 12 ⁵ o.64 8 BD 9	A. 9.0; Schä	4 9 ^m ·2 8" 2 z. 8.5 8.6	60°	9 BD	5 5.0 8.7	6.3	; BD	5.1



Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
1851	5.6	5 ^h 45 ^m 16:23	+3.4083 +0.003	2 +14° 8' 15.5	+1.288	-0.497	71.6	278 300	14° 1060
1852	8.9	45 20.66	3.3691 0.003		1.282	0.491	71.1	268 277	12 926
1853	8.7	45 26.09	3.3631 0.003	1 12 17 54.0	1.274	0.490	71.1	266 273	12 927
1854	8.7	45 31.85	3.3101 0.003	0 10 6 30.4	1.265	0.482	76.6	57 70 439 441	10 913
1855	9.2	45 32.05*	3.4331 0.003	2 15 8 0.4*	1.265	0.500	95.2	R(2)	15 966
1856	8.9	5 45 34.06	+3.3683 +0.003	1 +12 30 38.9	+1.262	-0.491	71.1	268 277	12 928
1857	8.7	46 1.40	3.4260 0.003		1.222	0.499	71.7	280 306	14 1064
1858	9.2	46 7.62	3.4140 0.003		1.213	0.497	82.6	300 R	[14 1065]
1859	8. 1 ¹	46 13.46	3.3507 0.003	I.	1.205	0.488	71.1	264 274	11 960
1860	8.7	46 14.64	3.4298 0.003	1 15 0 3.9	1.203	0.500	71.7	280 306	14 1066
1861	8.7	5 46 18.36	+3.3774 +0.003	0 +12 52 49.7	+1.198	-0.492	71.1	268 277	12 932
1862	8.7	46 29.58	3.4150 0.003	1 - 1	1.181	0.498	71.6	278 300	14 1067
1863	8.4	46 35.07	3.4016 0.003		1.173	0.496	70.0	142 157	13 1018
1864	8.5	46 52.68	3.4319 0.003	1	1.148	0.500	71.7	280 306	15 975
1865	8.42	46 58.10	3.3657 0.002		1.140	0.491	71.1	266 273	12 937
1866					-		80.6	268 277 754 756	12 939
	9.0	5 47 2.88	+3.3678 +0.002		+1.132	-0.491		5 Beob.	
1867 1868	8.4 8.8	47 3.74*	3.3132 0.002 3.3568 0.002		1.131	0.483	79.7 71.1	266 273	10 922 12 941
1869	8.4	47 5.20 47 7.87	3.3568 0.002 3.3688 0.002		1.129	0.491	80.6	268 277 754 757	12 941
*1870	7.58	47 15.23	3.3128 0.002	1 .	1.115	0.483	76.6	57 70 439 441	10 926
H !								1	_
1871	6.1	5 47 18.10	+3.3211 +0.002	1 ** ::	+1.111	-0.484	69.0	57 70	10 927
1872	7.24	47 33.28	3.3496 0.002		1.089	0.488	69.6	77 155	11 964
1873	8.0	47 38.30	3.3429 0.002		1.081	0.487	70.4	77 264 274	11 965
1874	7.85	47 39.59	3.4008 0.002		1.079	0.496	71.1	142 278 300	13 1026
1875	8.3	47 41.98	3.4006 0.002	9 13 49 10.3	1.076	0.496	71.1	142 278 300	13 1027
1876	7.5	5 47 48.95	+3.4099 +0.002	9 +14 11 39.1	+1.066	-0.497	71.6	278 300	14 1074
1877	8.6	48 13.54	3.3773 0.002	9 12 52 13.0	1.030	0.492	71.1	268 277	12 946
1878	9.4	48 16.17	3.3421 0.002	. 1	1.026	0.487	83.4	155 754 756	11 968
1879	8.3	48 23.79	3.3186 0.002	. 1	1.015	0.484	69.0	57 70	10 932
1880	9.08	48 28.81	3.3793 0.002	8 12 57 4.7	1.008	0.493	82.1	273 R	[12 949]
1881	8.5	5 48 32.69	+3.4095 +0.002	9 +14 10 35.8	+1.002	-0.497	71.6	278 300	14 1079
1882	8.4	48 36.20	3.3800 0.002	8 12 58 40.8	0.997	0.493	71.1	268 273 277	12 950
1883	9.07	48 39.11	3.3508 0.002		0.993	0.489	69.6	77 155	11 970
1884	8.6	48 48.25	3.4046 0.002	1	0.979	0.496	71.1	157 278 300	13 1035
1885	7.78	48 54.83	3.4032 0.002	8 13 55. 5.2°	0.970	0.496	78.7	5 Beob.	13 1036
• 1886	8.7	5 48 55.18	+3.4031 +0.002	8 +13 55 3.4	+0.969	-0.496	94.9	R(3)	13 1037
1887	8.4	48 58.11	3.3791 0.002	8 12 56 26.1	0.965	0.493	71.1	266 273	12 951
1888	8.1	49 3.97	3.3439 0.002		0.956	0.488	70.8	155 264 274	11 971
1889	9.1	49 6.48	3.3790 0.002	-	0.953	0.493	80.6	266 757	12 953
1890	8.8	49 15.56	3.3372 0.002	7 11 13 24.4	0.940	0.487	71.1	264 274	11 972
1891	8.7	5 49 17.08	+3.4183 +0.002	8 +14 31 38.7	+0.937	-0.498	71.7	280 306	14 1081
1892	9.09	49 25.92	3.4022 0.002	_	0.924	0.496	81.6	157 R	[13 1042]
1893	8.6	49 35.39	3.3324 0.002		0.911	0.486	71.1	264 274	11 974
1894	8.8	49 38.84	3.3828 0.002	7 13 5 24.7	0.906	0.493	70.7	142 268 277	13 1043
1895	8.1	49 39.67	3.4316 0.002	8 15 3 36.4	0.904	0.500	71.7	280 3 0 6	15 991
• 1896	8.9	5 49 42.09	+3.3205 +0.002	7 +10 31 50.9	+0.901	-0.484	69.0	57 70	10 936
1897	9.1	49 44.67*	3.3832 0.002	· I	0.897	0.493	77.4	268 277 756	13 1044
1898	6.010		3.3440 0.002		0.889	0.488	69.6	77 155	11 975
• 1899	8.7	49 53.55	3.3647 0.002		0.884	0.491	77-4	266 273 757	12 956
1900	8.911		3.3974 0.002	· I	0.878	0.495	82.2	278 R	[13 1047]
l	1 10	Dari Sahker 9		n r. Sahita Rr R			0 0 -	4 7 7 6 7 5 7 2	7882

1 BD 7.5; Schätz. 8.0 8.3
2 BD 7.5; Schätz. 8.5 8.4
3 7.3 6.8 7.8 8.2
4 7.7 6.7
5 7.3 7.8 8.3
Nur Z. 273; BD 9.5
7 BD 8.5
8 BD 7.0; 8.2 7.5 8.2 7.0 7.5; 9 6 praec. 5 o.2 B.
Nur Z. 157; BD 9.5
Nur Z. 155; BD 6.5
11 Nur Z. 278; BD 9.4

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zon	ien	B. D.
1901	8.4	5 ^h 50 ⁿ	n 14:37	+3:3128	+0.0026	+10012'36"3	+0.854	-0.483	77-5	57 70	612 613	100 939
1902	9.0		16.18	3.3602	0.0026	12 9 55.5	0.851	0.490	71.1	266 273	_	12 957
1903	8.7		16.58	3.3129	0.0026	10 12 49.6	0.851	0.483	86.1	612 613		:
1904	8.4		19.35	3.3422	0.0026	11 25 35.0	0.847	0.487	69.6	88 155		11 977
1905	8.8	_	21.08	3.3686	0.0026	12 30 34.6	0.844	0.491	71.1	268 277		12 958
	1	_				•	+0.840		,			
1906	7.51	5 50 50	24.10 26.59	+3.4063 3.3820	+0.0027	+14 2 30.6	•	-0.497	81.1	300 757		14 1088
1907	8.9	_			0.0027	13 3 15.0	0.836	0.493	70.0	142 157		13 1051
1908	8.3 8.6	50		3.3976 3.4281	0.0027	13 41 23.1	0.832	0.495	81.1	300 754 280 306		13 1052
1909	8.7	50 50	30.68	3.4278	0.0027	14 55 2.2	0.830 0.826	0.500	71.7	I . " .		14 1089
1910		_	33.31		0.0027	14 54 13.7	1	0.500	71.7	"		14 1090
1911	8.7	5 50	33.53	+3.3778	+0.0026	+12 53 4.2	+0.826	-0.493	71.1	268 277		12 959
1912	9.1	50	39.72	3.3814	0.0026	13 1 51.7	0.817	0.493	70.0	142 157		13 1054
1913	8.2	50	41.12	3.4218	0.0027	14 39 57.4	0.815	0.499	71.6	278 300		14 1091
1914	8.6	50	44.01	3.4289	0.0027	14 56 53.5	0.810	0.500	77.8	280 306	758	14 1093
19152	8.9	50	51.38	3.3721	0.0026	12 39 12.0	0.800	0.492	77-4	266 273	756	12 961
1916	8.3	5 51	3.05	+3.3773	+0.0026	+12 51 55.1	+0.783	-0.493	71.1	268 277		12 963
1917	8.6	51		3.3800	0.0026	12 58 21.9	0.759	0.493	71.1	268 277		12 965
1918	8.7	51	28.35	3.3109	0.0025	10 7 36.7	0.746	0.483	79.1	264 274	696 697	10 948
1919	8.9		35.82	3.3125	0.0025	10 11 38.0	0.735	0.483	75.4	6 Beob.	•	10 949
1920	8.63		36.63	3.3099	0.0025	10 5 6.2	0.734	0.483	88.1	696 697	754	10 950
1021	8.7	,	46·8o	+3.4302	+0.0026	+14 59 48.1		0.500		280 306		14 1100
1921	8.8	5 51 51	50.92	3.4138	0.0025	14 20 16.2	+0.719	-0.500 0.498	71.7 71.6	278 300		
1922	6.7	21	-	3.3756	0.0025	12 47 38.6	0.713	1	1	266 273		14 1102
1923	9.0	21		3.3128	0.0025	10 12 25.3	0.713	0.492	71.1 84.3	5 Beob.		· ·
1925	8.8	_	12.30	3.3781	0.0025	12 53 31.8	0.712	0.493	71.1	268 277		10 954
		-	=	1	_		ĺ	0.493	, ···			1
1926	8.2	5 52	-	+3.3985	+0.0025	+13 43 22.5	+0.674	-0.496	70.0	142 157		13 1065
1927	8.6	_	21.62	3.3502	0.0025	11 44 59.7	0.668	0.489	71.1	264 274		11 986
1928	8.1	_	26.72	3.3675	0.0024	12 27 33.1	0.661	0.491	71.1	266 273	_	12 975
1929	8.8	52		3.3561	0.0024	11 59 40.2*	0.654	0.489	79.9		754 756	11 990
1930	8.6	52	58.66	3.3817	0.0024	13 2 23.0	0.614	0.493	70.0	142 157		13 1072
1931	7.8	5 53	5.80	+3.4333	+0.0024	+15 7 14.8	+0.604	-0.501	71.7	280 306		15 1018
1932	8.8	53	13.19	3.3597	0.0024	12 8 27.4	0.593	0.490	71.1	266 273		12 979
1933	7.8	53	15.75	3.3710	0.0024	12 36 5.8	0.590	0.492	71.1	268 277		12 980
1934	9.0	53	24.65	3.3546	0.0024	11 55 43.2*	0.576	0.489	1.18	88 R		[11 993]
1935	8.2	53	32.52	3.4290	0.0024	14 56 54.7	0.565	0.500	71.7	280 306		14 1109
1936	8.6	5 52	34.21	+3,3120	+0.0023	+10 12 32.0	+0.563	-0.483	77.5	57 70	612 613	10 967
1937	8.6		35.17	3.3558	0.0023	11 58 50.3*		0.489	79.9		754 756	11 995
1938	8.6		54.39	3.3786	0.0023	12 54 47.0	0.533	0.493	71.1	268 277	.54 150	12 984
1939	8.6		55.29	3.4229	0.0023	14 42 7.3	0.532	0.499	71.8	280 300	306	14 1112
1940	8.6		55.61	3.3496	0.0023	11 43 26.8	0.531	0.488	69.6	88 155	J	11 996
				ľ								
1941	8.7	5 54	0.93	+3.4245	+0.0023	+14 45 49.6	+0.523	-0.499	71.8	278 300	306	14 1114
1942	8.7	54	3.86	3.3605	0.0023	12 10 10.1	0.519	0.490	71.1	266 273		12 985
1943	8.3	54	6.52	3.3174	0.0023	10 23 37.6	0.515	0.484	69.0	57 70		10 973
1944	8.8	54	7.67	3-3731	0.0023	12 41 8.6	0.514	0.492	71.1	268 277		12 986
1945	7.8	54	26.07	3.3839	0.0023	13 7 32.8	0.487	0.493	70.0	142 157		13 1076
19464	-	5 54		+3.3914	+0.0023	+13 25 47.3	+0.486	-0.495	90.1	754 756		13 1077
1947	8.9	54	30.73	3.3317	0.0022	10 59 11.1	0.480	0.486	82.1	274 R		[10 975]
1948	8.8		37.16	3.3939		13 31 51.5	0.471	0.495	70.0	142 157		13 1078
1949	9.5		38.92	3.3327	0.0022	II 1 42.2	0.468	0.486	93.1	R		
1950	9.1	54	50.21	3.3829	0.0022	13 5 9.2*	0.452	0.493	91.8	754 757	R	[13 1080]
	18	.1 6.9	2 0	m2 praec. 2	2 o'7 A.	8 BD 9.1	4 Q ^m	praec. <	o'.2 B.: o"	1 seq. 18 1!6	В.	
		•	,	•	•	•	, .		. ,	•		

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var	I Decl. TX75	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
1951	8.8	5 ^h 54 ^m 50 ³ 47	+3:3825 +0:00	22 +13° 4' 2"3	+0.452	-0.493	76.7	142 157 757	13° 1079
1952	8.6	55 5.40	3.4274 0.00	14 52 44.6	0.430	0.500	71.7	280 306	14 1115
1953	8.21	55 6.14	3.3479 0.00	22 11 39 11.1	0.429	0.488	69.6	88 155	11 1002
1954	8.9	55 13.20	3.3602 0.00	22 12 9 25.7	0.418	0.490	71.1	266 273	12 992
1955	9.52	55 14.54	3.3828 0.00	22 13 4 54.4	0.416	0.493	94.2	R(2)	[13 1083]
1956	8.3	5 55 19.83	+3.3796 +0.00	+12 56 58.5	+0.409	-0.493	71.1	268 277	12 993
1957	8.9	55 20.74	3.3471 0.00		1	0.488	69.6	88 155	11 1003
1958	7.98	55 26.80	3.3879 0.00		0.399	0.494	84.1	300 756 757	13 1084
1959	7.8	55 30.66	3.3814 0.00		0.393	0.493	70.0	142 157	13 1085
1960	8.9	55 33.84	3.3324 0.00		0.388	0.486	71.1	264 274	11 1004
1961	8.5	5 55 37.12	+3.3727 +0.00	22 +12 40 6.2	+0.384	-0.492	71.1	268 277	12 994
1962	8.5	55 46.06	3.3342 0.00	,	0.370	0.486	71.1	264 274	11 1005
1963	8.4	56 1.66	3.4146 0.00	j	0.348	0.498	75.3	5 Beob.	14 1124
1964	9.0	56 3.03	3.3345 0.00		0.346	0.486	71.1	264 274	11 1006
1965	8.5	56 3.47	3.3710 0.00		0.345	0.492	71.1	266 273	12 999
	·								1
1966 1967	8.0		+3.3715 +0.00 3.3354 0.00		+0.330	-0.492	71.1		
1967	7.9 8.3	56 20.74	0 000.		0.320	0.486	70.1		11 1007
1969	6.2	56 24.04 56 26.14	3.3342 0.00	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0.315	0.488	71.1		11 1008
1909	8.4	56 33.85	3.4144 0.00		0.312	0.498	69.6 85.1	88 155 300 754 756 758	11 1009
	•	l			_				1
1971	8.54	5 56 34.06	+3.3232 +0.00	0,	+0.300	-0.485	77.7	57 70 R	10 987
1972	8.2	56 44.17	3.4296 0.00		0.286	0.500	71.7	280 306	14 1129
1973	8.4	56 45.32	3.3836 0.00	·	0.284	0.493	70.0	142 157	13 1092
1974	8.9	56 46.04	3.3844 0.00	1 -	0.283	0.494	81.6	157 R	[13 1093]
1975	8.8	56 46.13	3.3439 0.00	21 11 29 19.1	0.283	0.488	69.6	88 155	11 1011
1976	8.8	5 56 46.20	+3.3111 +0.00		+0.283	-0.483	86.1	612 613	[10 989]
1977	8.9	56 48.44	3.3228 0.00	21 10 36 57.3	0.279	0.485	69.0	57 70	[10 988]
1978	8.7	57 0.45	3.4212 0.00	20 14 37 40.7	0.262	0.499	77.8	280 306 754	14 1131
1979	8.6	57 2.76	3.3948 0.00		0.258	0.495	70.0	142 157	13 1094
1980	8.4	57 4.98	3.4074 0.00	20 14 4 34.7	0.255	0.497	71.6	278 300	14 1133
1981	8.8	5 57 6.45	+3.3693 +0.00	20 +12 31 47.2	+0.253	-0.491	78.1	266 273 828	12 1005
1982	8.5	57 11.67	3.3325 0.00	20 11 1 8.3	0.245	0.486	71.1	264 274	11 1012
1983	9.0	57 13.07	3.3751 0.00	20 12 45 59.0	0.243	0.492	71.1	268 277	12 1006
1984	8.5	57 16.71	3.4022 0.00	20 13 51 54.9	0.238	0.496	71.6	278 300	13 1095
1985	8.54	57 30.28	3.3983 0.00	20 13 42 25.1	0.218	0.496	70.0	142 157	13 1099
1986	8.25	5 57 45.11	+3.3203 +0.00	20 + 10 30 49.3	+0.197	-0.484	70.0	57 70 264 274	10 991
1987	8.8	57 47.03	3.3815 0.00		0.194	0.493	83.4	157 756 757	13 1100
1988	7.1	57 50.52	3.4155 0.00		0.189	0.498	71.7	280 306	14 1136
1989	8.7	58 0.51	3.3297 0.00		0.174	0.486	69.0	57 70	10 995
19906	8.7	58 8.86	3.4231 0.00	19 14 42 19.8	0.162	0.499	77.8	280 306 758	14 1137
1991	8.6	5 58 12.82	+3.3888 +0.00	19 +13 19 22.3	+0.156	-0.494	70.0	142 157	13 1102
1992	8.8	58 18.26	3.3725 0.00		0.149	0.492	71.1	266 273	12 1008
*1993	8.1	58 19.72	3.4201 0.00		0.146	0.499	71.7	280 306	14 1139
1994	8.8	58 22.20	3.3672 0.00		0.143	0.491	71.1	266 273	12 1009
1995	8.8	58 25.17	3.3496 0.00		0.137	0.488	69.6	88 155	11 1019
1996	8.9	5 58 32.82	+3.3202 +0.00	1	+0.127	-0.484	71.1	264 274	10 997
1997	8.5	58 37.00	3.3739 0.00		0.121	0.492	77.4	268 277 757	12 1012
1998	9.6	58 38.15	3.3926 0.00		0.119	0.495	90.1	754 756	13 1103
1999	8.1	58 43.89	3.3376 0.00		0.111	0.487	69.6	88 155	11 1022
2000	8.8	58 55.85	3.3478 0.00		0.093			88 155	11 1023
ll '	1 ^	[™] 7 25" 106°	² Grösse n						
			9 ^m 4 seq. 15 ^s 0!8B	acii DD	8.4 7.5 7.	•	4 BD 9.	o - 6.1 7.	5 8.6 8.6

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	l. 18	375	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
2001	8.0	5h 58m	59:88	+3:3683	+0.0019	+120	29'	14.4	+0.088	-0.491	71.1	266	273			120	1013
2002	8.31	59	2.09	3-3943	8100.0	13	32	42.4	0.084	0.495	70.0	142	157			13	1105
2003	8.8	59	4.35	3.3787	0.0019	12	54	39.8	0.081	0.493	71.1	268	277			12	1014
2004	8.9	59	23.10	3.3646	0.0018	12	20	8.8	0.054	0.491	71.1	266	273		i	12	1018
2005	8.7	59	25.40	3.3871	0.0018	13	15	4.7	0.050	0.494	70.0	142	157			13	1108
*2006	9.0	5 59	30.77	+3.3262	+0.0018	+10	45	27.9	+0.043	-0.485	92.7	756	R			_	_
2007	7.3	59	32.14	3.3263	0.0018			36.4	0.041	0.485	79.5	57		756	757	10	1004
2008	8.7	59	41.99	3.3281	0.0018	. 10	50	6.0	0.026	0.485	71.1	264	274			10	1006
2009	7.9	59	43.56	3.4111	0.0018	14	13	20.3	0.024	0.497	71.6	278	300			14	1147
2010	8.7	59	43.92	3.3221	0.0018	10	35	9.0	0.023	0.484	69.0	57	70			10	1007
2011	8.6	5 59	48.8o	+3.3569	+0.0018	+12	1	20.8	+0.016	-0.489	71.1	266	273			12	1022
2012	8.82	59	52.04	3.3184	0.0018	10	26	4.3	0.012	0.484	81.1	70	R			[10	1009]
2013	8.4	59	55-35	3.4207	0.0018	14	36	31.9	+0.007	0.499	80.9	280	306	754	759	14	1149
2014	7.6	6 o	1.75	3.4170	0.0017			35.9	-0.003	0.498	71.7	280	306				1150
20158	8.7	0	8.00	3.3667	0.0018	12	25	14.7*	0.011	0.491	77.4	266	273	759		12	1023
2016	8.6	6 o	8.73	+3.4033	+0.0017	+13	54	36.3	-0.013	-0.496	70.0	142	157			13	1115
2017	9.1	0	9.16	3.3848	0.0017	_		30.6	0.013	0.494	71.1	268	277			[13	1114]
2018	9.44	0	18.65	3.4258	0.0017	14	48	43.0	0.027	0.500	95.2	R				14	1151
2019	8.7	0	24.99*	3.3679	0.0017			11.3	0.036	0.491	77-4		273			12	1025
2020	4.6	0	26.11	3.4250	0.0017	14	46	52.7	0.038	0.500		Fu	nd. C	at.		14	1152
2021	8.35	6 o	40.25	+3.3326	+0.0017	+11	1	12.3	-0.059	-0.486	71.1	264	274			11	1032
*2022	6.9	0	40.92	3.3193	0.0017	10	28	8.0	0.059	0.484	69.0	57	70			10	1015
2023	9.1	o	46.18	3.3607	0.0017	12	10	26.3	0.067	0.490	71.1	266	273			12	1026
2024	8.5	0	48.95	3.4144	0.0017			21.0	0.071	0.498	71.7	280	306			14	1157
2025	8.4	0	52.94	3.3726	0.0017	12	39	37.2	0.077	0.492	90.1	754	756			12	1028
2026	8.9	6 0	54.59	+3.3848	+0.0017	+13	9	39.9	0.080	-0.494	71.1	268	277			13	1119
2027	8.8	I	_	3.3384	0.0017	11	15	34.4*	0.105	0.487	69.3	58	81	88	155	11	1036
2028	8.4	1	12.51	3.4052	0.0016	13	59	9.2	0.106	0.497	75.9	8 1	Beob.			13	1120
2029	8.7	I		3.4059	0.0016	14		42.9	0.106	0.497	78.9	I *	Beob.			_	1160
2030	9.1	1	12.82	3.4060	0.0016	14	I	6.1	0.106	0.497	90.1	751	760			14	1161]
2031	8.8	6 г	21.78*	+3.3988	+0.0016	+13	43	31.6	-0.119	-0.496	70.8	142	157	282	304	13	1121
2032	8.7	1	21.90	3.4042	0.0016	13	56	43.9	0.120	0.496	71.6	278	283	300	308	13	1123
2033	9.1	1	21.99	3-3439	0.0017	11	-	3.0	0.120	0.488	68.7	2	69	88			1037
2034	8.6	1	24.34	3.3421	0.0017			43.4	0.123	0.487	69.3	58	81	88	155		1038
2035	7.76	I	24.82	3.4052	0.0016	13	59	9.4	0.123	0.496	71.3	⁷	Beob.			13	1124
2036	8.9	6 г	34.43	+3.3826	+0.0016	+13			-0.138	-0.493	71.6	282					1125
2037	8.9	I	43.15*	3.3636	0.0016			47-3	0.151	0.490	76.1			306	758		1032
2038	8.7	1	54.68	3.3682	0.0016			1.4	0.167	0.491	71.4		273	306		_	1035
2039	8.8	I	59.33	3.3442	0.0016	î .		55.9	0.174	0.488	68.5	2	58			1 -	1042]
*2040	8.5	2	11.54	3.3485	0.0016	111	40	30.9	0.192	0.488	70.6		299			11	1044
2041	8.6	6 2		+3.3806	+0.0016	+12	59	21.7	-0.193	-0.493	71.8		304				1036
2042	8.9	2		3.3433	0.0016		-	46.4	0.194	0.487	1.58		759	760			1045
2043	8.7		38.73	3.4092	0.0015			50.5	0.232	0.497	71.7		305				1168
2044	9.0		39-45	3-3594	0.0015			25.2	0.233	0.490	76.4			306	759		1038
2045	8.3		45.00	3.4006	0.0015			4-4	0.241	0.496	71.6		304			13	1135
2046	8.3	6 2	45.20	+3.4272	+0.0015	+14			-0.241	-0.500	71.7		309				1170
2047	8.7	2	49.07	3.4019	0.0015			10.5	0.247	0.496	80.9	-	-	751	758		1136
2048	8.5	2	54.75	3.3415	0.0015			12.3	0.255	0.487	69.0		81			i	1047
2049	8.9	2	55.71	3.4079	1 1		-	40.9	0.256	0.497	71.7		305	206			1171
2050	8.7	3	8.55	3.3663	0.0015	12	24	16.3		0.491			301				1043
Et .	1 12	D 8 V	2 N	7. 70: B	D A 4	3 0mg .			' . A	4 Casana	nach BD	6	DD (. Q. C	ah#4-		Q.

¹ BD 8.9 ² Nur Z. 70; BD 9.4 ⁸ 9^m3 praec. 4⁸ 0.4 A. ⁴ Grösse nach BD ⁵ BD 7.8; Schätz. 8.3 8.4 ⁶ 7.0 7.0 7.0 8.0 7.5 8.0 7.7; dpl. med.

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen		B: D.
2051	8.4	6h 3m 12:39	+3:3200	+0:0015	+10° 30′ 2.2	-o."281	-0.484	69.1	4 159		10° 1027
2052	7.9	3 14.53*	3.4015	0.0015	13 50 7.7	0.284	0.496	80.9	283 308 75	1 758	
2053	8.8	3 15.81	3.4330	0.0014	15 6 12.9	0.286	0.500	71.7	285 309		15 1090
2054	8.2	3 24.10*	3.3485	0.0015	11 40 33.2	0.298	0.488	75.6	84 273 29	9 759	
2055	8.6 ¹	3 24.70	3.3933	0.0015	13 30 14.0	0.299	0.495	71.6	282 304		13 1144
2056	8.6	6 3 24.82	1	40 001 5		0.000	-0.483				1 3
2050	8.9		+3.3157	0.0015	+10 19 24.7 11 38 39.2	-0.299	0.488	68.5	2 69	. =60	10 1028
2058	8.9	3 30.33 3 34.13	3.3477	0.0015	11 18 8.3	0.307	1 '	80.9	273 306 75 58 81 8		
2059	8.9	3 37.65	3.3394	0.0013	12 6 29.0	0.312	0.487	69.8 8 0.6	58 81 8 282 761	4 299	1 - 1
2060	9.52	3 38.17	3.3409	0.0014	11 21 51.7	0.317	0.490	92.1	761 R		12 1046 11 1052
2061	8.9	6 3 41.76	+3.3081	+0.0015	+10 0 30.0	-0.323	-0.482	88.1	612 613 82	^	i
2062	7.98	3 42.61	3.3977	0.0014	13 40 53.0	0.325	0.495	71.7	283 308	9	[10 1030] 13 1147
2063	8.8	3 49.63	3.4175	0.0014	14 29 1.2	0.335	0.498	71.7	284 305		[14 1178]
20644	8.1	3 59.62	3.3568	0.0014	12 1 3.0	0.350	0.489	8o.8	273 306 75	, 7E8	
2065	9.1	4 7.05	3.3606	0.0014	12 10 21.6	0.360	0.490	82.1	271 R	- 130	[12 1050]
2066	8.8			•			1		l <u>'</u>		1 1
2067	8.2	4 17	+3.3657	+0.0014	+12 22 57.0	-0.361	-0.491	71.6	282 304		12 1051
2068	9.1	4 14.28 4 20.28*	3.4179 3.3086	0.0013	14 29 55.5	0.371	0.498	71.7	284 305		14 1180
2069	7.25			0.0014	10 1 39.7*	0.380	0.482	88.1	612 613 82	9	[10 1033]
*2070	8.7	4 23.24 4 41.87	3.3972 3.3502	0.0013	13 39 47.7 11 44 54.2	0.384	0.495	71.7 70.6	283 308 84 299		13 1151
1 1	1						-	-	_		11 1055
2071	6.0 ⁶	6 4 49.90	+3.4113	+0.0013	+14 14 4.7	-0.423	-0.497	71.7	284 305		14 1187
2072	8.7	4 50.71	3.3685	0.0013	12 29 45.7	0.424	0.491	71.6	273 306		12 1055
2073	8.9	4 59.02	3.3333	0.0013	11 3 5.9	0.436	0.486	69.0	58 81		11 1058
2074 2075	8.4 8.8 ⁷	4 59.67	3.4051	0.0013	13 59 6.9	0.437	0.496	71.5	276 282 30	4	13 1157
1		5 1.43	3.3116	0.0014	10 9 11.9	0.440	0.483	87.1	696 697		[10 1039]
2076	8.0	6 5 3.80	+3.3451	+0.0013	+11 32 17.3	-0.443	-0.487	69.0	58 81		11 1059
2077	8.4	5 8.27	3.3502	0.0013	11 44 49.6	0.450	0.488	80.3	84 299 75	758	
2078	7.8	5 9.08	3.3984	0.0013	13 42 47.1	0.451	0.495	71.7	283 308		13 1158
2079 2080	9.0 8.7	5 10.63	3.3977	0.0013	13 41 11.2	0.453	0.495	90.1	759 760	_	13 1159
II I		5 15.68	3.3566	0.0013	12 0 36.6	0.461	0.489	77.8	273 306 76	•	12 1060
2081	7.2	6 5 21.53	+3.3166	+0.0013	+10 21 37.7	-0.469	-0.483	68.5	2 69		10 1044
2082	8.98	5 26.60	3.3159	0.0013	10 19 48.4	0.476	0.483	81.1	69 R		[10 1045]
2083	8.7	5 37-37	3.3978	0.0012	13 41 23.4	0.492	0.495	71.5	276 283 30	3	13 1161
2084	8.4	5 41.73	3.3970	0.0012	13 39 25.2	0.499	0.495	76.1	-	1 760	
2085	8.9	5 44.61	3.3531	0.0013	11 52 8.3	0.503	0.489	77.1	84 299 75	9	11 1063
2086	8.7	6 5 47.16	+3.3440	+0.0013	+11 29 42.5	-0.506	-0.487	69.0	58 8 ī		11 1064
2087	9.0	5 49.21	3.4146	0.0012	14 22 8.0	0.509	0.497	82.6	284 R		[14 1193]
2088	9.2	5 51.41	3.4296	0.0012	14 58 11.9	0.512	0.500	90.1	760 761		14 1194
*2089	8.6	5 54-55	3.4140	0.0012	14 20 34.4	0.517	0.497	77.8	284 305 75	8	14 1195
2090	9.0	6 1.46	3.3271	0.0013	10 47 43.4	0.527	0.485	80.6	4 R		
2091	8.8	6 6 4.77	+3.3938	+0.0013	+13 31 41.4	-0.532	-0.494	71.7	283 308		13 1165
2092	6.6	6 4.99	3.3155	0.0013	10 18 58.5	0.532	0.483	68.5	2 69		10 1048
2093	8.8	6 8.78	3.3307	0.0012	10 56 36.0	0.537	0.485	83.4	159 751 76	ī	10 1049
2094	8.6	6 14.77	3.3597	0.0012	12 8 26.7	0.547	0.489	71.6	273 302		12 1062
*2095	6.7	6 16.34	3.3240	0,0012	10 40 2.2	0.549	0.484	69.1	4 159		10 1050
2096	8.4	6 6 26.23	+3.4067	+0.0011	+14 3 5.0	-0.563	-0.496	71.7	284 305		14 1202
2097	9.2	6 28.37	3.4281	1100.0	14 54 39.9	0.566	0.499	71.7	285 309		14 1203
2098	9.0	6 29.70	3.4301	0.0011	14 59 27.8	0.568	0.500	90.1	759 761		15 1116
2099	7.6°	6 33.24	3.3146	0.0012	10 16 44.9	0.573	0.483	68.5	2 69		10 1054
2100	8.6	6 38.64	3.4331	0.0011		0.581	0.500	71.7	285 309		15 1118
	1 8 ¹	.5; Schätz. 7.2	7.2	o ^m o seq. 2 BD 4.8	2° 30″ A. 7 BD 9.3	³ BD 7.2 ⁸ Nur	; Schätz. Z.69; Bl		4 10 ^m 0 9 BD 8.1	praec.	4:0 50"A.

Nr.	Gr.	A.	.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	l. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
2101	8.8	6 ^h	6ª	41:26	+3:4093	+0.0011	+14°	9' 18.9'	-o."585	-0.497	71.7	284	305		,	14°	1 206
2102	8.8		7	0.51	3.3637	0.0011	12	18 21.1	0.613	0.490	71.7	273	301	302		12	1069
2103	8.6		7	7.55	3.4174	0.0010	14	28 53.2	0.624	0.498	71.8	284	305	308		14	1210
2104	8.o		7	11.13	3.4185	0.0010	14	31 35.2	0.629	0.498	71.7	283	308				1211
2105	8.7		7	12.11	3.3638	1 100.0	12	18 36.8	0.630	0.490	71.6	271	273	301	302	[12	1072]
2106	8.9 ¹	6	7	19.30	+3.3689	+0.0011	+12	31 1.1	-0.641	-0.491	82.6	304	R			[12	1073]
2107	9.3		7		3.3227	0.0012	10	36 54.0	0.649	0.484	81.6	159	R			01]	1058]
2108	8.5		7		3.3120	0.0012		10 18.0	0.649	0.482	81.9	6 F	Beob.			10	1057
2109	8.1		7	27.56	3.3525	0.0011	11	50 49.2	0.653	0.488	71.1	84	273	299	302	11	1075
2110	7.9		7	32.23	3.3521	1 100.0	11	49 51.1	0.659	0.488	71.1	84	299	302		11	1076
2111	8.52	6	7	33.72	+3.3160	+0.0012	+10	20 17.1	-0.661	-0.483	68.5	2	69			10	1060
*2112	3		7		3.4208	0.0010		37 13.7	0.663	0.498	. 71.7	284	285	305	309	14	1213
2113	8.4		•	35.71	3.3687	1 100.0		30 40.6	0.664	0.491	71.5	276	282	304		12	1074
2114	8.8		7	38.94	3.3347	1100.0	11	6 44.4	0.669	0.486	69.0	58	18			11	1078
21154	9.0		7	39.60	3.4294	0.0010		57 54.1	0.670	0.499	90.1	759	760			14	1215
2116	8.7	6	,	42.27	+3.3868	+0.0010	+13	14 44.1	-0.674	-0.493	71.7	283	308			13	1172
2117	8.6	Ü	7		3.3645	0.0011	-	20 14.7	0.682	0.490	8o.8	271	-	751	758	_	1075
2118	8.8		7	49.21	3.4235	0.0010		43 44.4	0.684	0.499	71.7	285	309	•••			1216
2119	8.3		7	57.16	3.3486	1100.0		41 13.9	0.696	0.488	70.6	84	299			11	1080
2120	9.0		7	58.48	3.3597	0.0010		8 37.4	0.698	0.489	82.1	273	R			_	1076]
	l .	6	8		+3.4025	+0.0010	+13	53 8.6	-0.704	-0.495	71.7	283	308			13	1173
2121	7.0 ⁶ 8.8	U	8	2.96 27.87	3.3648	0.0010		21 13.0	0.741	0.490	71.6	271	301			_	1077
2123	8.8		8	28.01	3.4097	0.0009		10 30.5	0.741	0.496	71.7	284	-				1220
2124	9.0		8	30.68	3.3559	0.0010	-	59 21.2	0.745	0.489	82.1	273					1082]
2125	8.4		8	31.13	3.3593	0.0010	12	7 37.5	0.745	0.489	84.1		751	758		12	1078
				-	ł	1					69.1						1067
*2126	7	6	8	33.96	+3.3226	1100.0+		36 55.7	-0.749	-0.484	71.6	4 271	301				1081
2127	6.88		8	43.67	3.3706	0.0010		35 17.6	0.764	0.491	69.0	58	81				1087]
2128	9.1 8.5		8	54.64	3.3377	0.0009	Ĭ	7 40.6	0.786	0.496	71.7	284					1223
2129 2130	6.9		9	58.99 2.23	3.4085	0.0010		19 15.0		0.483	79.3	2	69	759	760		1071
K - I	1			•	i				1			283	-		•		1179
2131	8.8	6	9	5.73	+3.4041	+0.0009	+13		-0.796	-0.496	71.7	302		758			1090
2132	8.6		9	7.14	3.3558	0.0010		59 10.4	0.798	0.489	84.1 70.6	84		130			1092
2133	8.7		-	12.86	3.3462	0.0010	11		0.809	0.486	69.0	58	81				1094
2134	8.3		9	14.63*	3.3381	0.0010		15 14.7 30 4.8	0.822	0.487	70.6	84	299				1096
2135	8.7		9	23.87	3.3440	0.0010		-	1		•	1					1084
2136	6.59	6	9		+3.3636	+0.0009		18 17.3	-0.825	-0.490	71.6	273					1087
2137	8.8			44.03	3.3783	0.0009		54 28.0	0.852	0.492	71.6		301 302				1087
2138	8.7			47.87	3.3590	0.0009	12	•	o.857 o.858	0.489	71.6 71.7		302				1228
2139	8,6		9	48.52	3.4105	0.0008 0.0008		12 45.4	0.880	0.495	71.7		308				1183
2140	8.5		10	3.76	3.3992			45 21.7	1	1							1089
2141	8.410	6 1		7.06	+3.3566	+0.0009		1 12.0	-0.885	-0.489	71.6		302				1089
2142	8.7			22.04	3.3789	0.0008		55 49.8	0.907	0.492	71.6		301 282	204	208		1184
2143	8.7			23.57	3.3905	0.0008		24 11.7	0.909	0.493	71.6		159	5 ⁰ 4	500		1079
2144	8.7			23.73	3.3309	0.0009		57 42.2	0.909	0.485	69.1 80.9		309	751	758		1232
2145	8.8			24.25	3.4198	0.0007		35 14.0				1		• 5 -	.5-		
2146	7.4			27.45	+3.4077	+0.0007		6 4.2	-0.915	-0.497	71.7		305				1233
2147	8.5			47.40	3.3338	0.0008		4 59.2	0.944	0.485	69.0	58		204			1104
2148	8.411			52.19	3.3824	0.0007	_	4 30.7	0.951	0.492	71.5		282			-	1188
214912				52.89	3.3895	0.0007	_	21 49.1	0.952	0.493	83.8 71.7		758 305	134			1235
2150	7.0 ¹⁸	I	0	58.75	3.4158	0.0007	1 14	25 36.4		0.497		-		_			
l	1 N	ur 7	304	; BD 9	.4 9 BI	D 9.0 1	Dpl. 8	.2 8.5 m	ed. 4 9	[™] 5 praec	.8:o 40"A.	6	BD	6.3; \$	schät	. 7.0	7.0

⁸ Dpl. 8.2 8.5 med. ⁴ 9^m.5 praec. 8.0 40 A. ⁶ Bl) 6.3; Schätz. 7.0 7.0 8 BD 6.0 ⁹ 6.0 7.0 ¹⁰ BD 9.2; Schätz. 8.3 8.5 ¹¹ BD 8.9 ¹ Nur Z. 304; BD 9.4 ² BD 9.0 ³ Io^m 6" 190° ⁷ Dpl. 8.0 8.1 med. ¹² Io^m 0 praec. 3.0 3" A. ¹³ BD 6.0

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
2151	8.6	6h 11m 17:51	+3:4149 +0:0007	+14°23′38″1	-o"988	-0.497	80.9	284 305 751 759	14° 1237
2152	8.9	11 35.27	3.3602 0.0007	12 10 10.9	1.014	0.489	71.6	273 302	12 1097
2153	8.9	11 37.83	3.3609 0.0007	12 12 2.5	1.017	0.489	77.8	271 301 759	12 1099
2154	9.0	11 39.78	3.4073 0.0006	14 5 11.8	1.020	0.496	71.7	284 305	14 1239
2155	8.3	11 40.60	3.3482 0.0007	11 40 39.7	1.021	0.487	70.6	84 299	11 1108
2156	8.4	6 11 49.39	+3.4008 +0.0006	+13 49 28.2	-1.034	-0.495	80.9	283 308 758 760	13 1194
2157	7.11	11 52.38	3.3369 0.0008		1.038	0.485	69.0	58 81	11 1110
2158	8.5	11 52.63	3.3345 0.0008		1.039	0.485	79.3	2 69 759 760	
2159	8.4	11 56.89	3.4086 0.0006	I =	1.045	0.496	71.7	284 305	14 1241
2160	8.4	11 57.92	3.3743 0.0007		1.047	0.491	71.6	271 301	12 1103
	_		! !						1 .23
2161	8.7	6 12 0.50	+3.4223 +0.0006		-1.051	-0.498	71.7	285 309	14 1242
2162	8.9	12 4.40	3.3166 0.0008		1.056	0.483	83.1	69 751 760	10 1085
2163	7.5 ²	12 4.41	3.3754 0.0007		1.056	0.491	71.6	276 282 301 304	- I
2164	8.7	12 8.90	3.3195 0.0008		1.062	0.483	69.1	4 159	10 1087
2165	8.78	12 11.38	3.3237 0.0007	10 39 59.6	1.066	0.483	69.1	4 159	10 1088
2166	8.6	6 12 12.21	+3.3788 +0.0006	+12 56 3.0	-1.067	-0.492	71.6	271 301	12 1106
2167	8.7	12 19.26	3.4008 0.0006		1.078	0.495	80.9	283 308 751 758	1 1
2168	8.2	12 19.33	3.3814 0.0006	_	1.078	0.492	71.5	276 282 304	13 1196
2169	7.7	12 21.22	3.3923 0.0006		1.080	0.493	71.6	276 282 304 308	
2170	8.3	12 24.83	3.3927 0.0006	_	1.086	0.494	71.7	282 283 304 308	13 1200
1	8.6					.			1
2171	8.8	6 12 25.45	+3.3261 +0.0007	•	-1.087	-0.484	69.1	4 159	10 1089
2172		12 33.42	3.3683 0.0006		1.098	0.490	71.6	271 301	12 1108
2173	8.3	12 40.67	3.3643 0.0006	1	1.109	0.489	71.6	273 302	12 1110
2174	8.5	12 45.54	3.3331 0.0007		1.116	0.485	69.0	58 81	11 1118
2175	6.64	12 56.60	3.4225 0.0005	14 42 5.3	1.132	0.498	71.7	284 305	14 1247
2176	9.0	6 13 2.86	+3.3773 +0.0006	+12 52 22.1	-1.141	-0.491	71.6	271 301	12 1113
2177	8.7	13 3.19	3.4262 0.0005		1.142	0.498	71.7	285 309	14 1248
*2178	8.9	13 4.93	3.3505 0.0006		1.144	0.487	70.6	84 299	[11 1123]
2179	8.7	13 8.68	3.4234 0.0004	14 44 20.8	1.150	0.498	71.8	283 305 308	14 1249
2180	9.0	13 17.18	3.3344 0.0006	11 6 50.4	1.162	0.485	69.0	58 8 1	11 1124
2181	8.8	6 13 19.65	+3.3566 +0.0006	+12 1 42.9	-1.166	-0.488	71,6	273 302	12 1115
2182	8.9	13 24.13	3.3842 0.0005		1.172	0.492	71.1	276 282	13 1205
21835	8.8	13 32.73	3.4180 0.0004		1.185	0.497	90.1	751 758	14 1251
2184	8.8	13 48.86	3.4325 0.0004		1.208	0.499	90.1	751 758	15 1160
2185	7.7	13 52.91	3.4238 0.0004	1 *	1.214	0.498	71.7	285 309	14 1254
1			ł ł	1	·				
2186	7.1	6 13 53.22	+3.3512 +0.0005		-1.215	-0.487	70.6	84 299	11 1128
2187	8.46		3.3308 0.0006		1,218	0.484	69.1	4 79 159	10 1099
2188	8.4	13 56.45	3.3472 0.0005		1.219	0.487	69.0	58 81	11 1129
2189	8.8	14 13.44	3.3333 0.0006		1.244	0.485	69.0	58 81	11 1134
2190	9.07	14 14.62	3.3840 0.0004	13 9 9.9	1.246	0.492	71.6	282 304	[13 1214]
2191	8.8	6 14 19.72	+3.3666 +0.0005		-1.253	-0.489	71.6	273 302	12 1117
2192	10.0	14 29.96	3.3273 0.0005	10 49 14.4*	1.268	0.484	81.1	79 R	
2193	8. r	14 42.79	3.3782 0.0004	12 55 2.8	1.287	0.491	71.6	271 301	12 1119
2194	8.7	14 42.99	3.3301 0.0005	10 56 19.5	1.287	0.484	69.1	4 159	10 1101
2195	8.9	14 46.75	3.3561 0.0004	12 0 42.8	1.293	0.488	80.8	273 302 751 758	12 1120
2196	8.8	6 14 52.14	+3.4139 +0.0003	+14 21 53.7	-1.300	-0.496	71.7	284 305	14 1258
*2197	8.8	15 0.91	3.3322 0.0005	1	1.313	0.484	83.1	81 759 760	.
*2198	9.4	15 1.33	3.3322 0.0005	1	1.313	0.484		760 R	11 1138
2199	8.3	15 5.47	3.4231 0.0002	<u> </u>	1.320	0.497	84.1	309 751 759	14 1259
2200	8.8	15 5.66	3.4045 0.0003		1.320	1		283 308	13 1217
				-	,				-
l .		D 7.8; Schätz. 7		7.5 7.5 8.1 7.0	7 D		.2; Schätz.	5.7 8.7 ·	Röthlich
<u> </u>	10.0	PIACC. 4.0 1.0 A.	; 10 ^m 5 seq. 4.0 1.0]	8. ⁶ BD 8.9	· В	D 9.5			

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1	875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zor	nen		В	. D.
2201	8.4	6h 15"	n 10.73	+3:4278	+0.0002	+14°55	25.1	-1:327	-o.498	71.7	285	309			140	1260
2202	8.8		11.09	3.3094	0.0005		50.7	1.328	0.481	79.7		leob.				1106
2203	8.6	_	12.34	3.3581	0.0004		44.9	1.330	0.488	71.6	_	302				I I 22
2204	8.8	•	21.77	3.3848	0.0003		21.8	1.343	0.492	71.5		282	304			1219
2205	8.7	15		3.3271	0.0005	10 49		1.347	0.483	69.1	۱ ٔ ۵	159	٠.		_	1107
			-		_						•				l	
2206	7.71	6 15		+3.3711	+0.0003	+12 37		-1.363	-0.490	71.6	271	301				1123
2207	8.42	-	43.82	3.3112	0.0005		28.1	1.375	0.481	74.7	2	69 R	703		l _	1111
2208	9-3		49.37	3.3215	0.0004		14.2	1.384	0.483	81.1	79				-	1112]
2209	8.6		51.49	3.3660	0.0003		11.4	1.387	0.489	71.6	273	302				1124
2210	8.9	16	7.54	3.3632	0.0003	12 16	26.0	1.410	0.489	71.6	271	301				1126
2211	8.4	6 16		+3.3129	+0.0004	+10 13	39.8	-1.415	-0.481	77-3	2	69	612	613		1113
2212	8.7	16	17.68	3.4194	0.0002	14 35	27.3	1.425	0.497	71.7	285	309			14	1267
2213	8.8	16	21.30	3.3449	0,0003	11 33	3 16.4	1.430	0.486	80.3	84	299	75 I	758	11	1148
2214	8.4	16	27.02	3.4072	0.0002	14 6	7.2	1.438	0.495	71.7	284	305			14	1270
2215	8.8	16	27.11	3.3382	0.0003	11 16	43.2	1.438	0.485	69.0	58	81			11	1149
2216	8.7	6 16	35.77	+3.3215	+0.0004	+10 35	21.4	-1.451	-0.482	69.1	4	79	159		10	1115
2217	8.7		36.32	3.4305	0.0001		13.4	1.452	0.498	71.7	285	309	• •		15	1179
2218	8.5		37.62	3.3292	0.0004		26.7	1.454	0.484	69.1	4		159			1117
2219	8.2	_	40.45	3.3313	0.0004	-	41.0	1.458	0.484	69.0	58	81	-		11	1151
2220	8.38		48.08	3.4090	0.0001		31.4	1.469	0.495	71.7	284	305				1276
	_	6	****	-		ļ		1 506			271	101			12	1133
2221	9.0 8.8	6 17		+3.3758	+0.0002	+12 49		-1.506	-0.490	71.6	l '	301	1.50			1120
2222	1	17	•	3.3271	0.0003		23.3	1.509	0.483	69.1	4	_	159			
2223	7.9		25.44	3.3819	0.0001	-	42.3	1.523	0.491	71.5	· ·	282	304		_	1229
2224	8.7		27.96	3.3641	0.0002	12 21		1.527	0.489	71.6	273 308	302 R				1137 1231]
2225	9.0	17	31.14	3.4031	0.0001	13 50	26.8	1.531	0.494	83.1	300	K			113	1231)
2226	8.6	6 17	34-49	+3.3782	+0.0001	+12 55	31.7	-1.536	-0.491	71.6	271	301			12	1139
2227	8.3	17	35.21	3.3447	0.0002	11 33	5.8	1.537	0.486	70.6	84	299			11	1157
2228	7.04	17	36.45	3.3391	0.0002	-	14.1	1.539	0.485	68.5	2	69			11	1159
2229	8.5		40.51	3.3340	0.0003	11 6	33.5	1.545	0.484	69.0	58	81				1160
2230	8.6	17	43.65	3.4314	0.0000	15 4	51.5	1.550	0.498	71.7	285	309			15	1184
2231	8.8	6 17	47.70	+3.3819	1000.0+	+13 4	50.1	-1.556	-0.491	71.5	276	282	304		13	1235
2232	8.8	17		3.4162	0.0000		3 19.2	1.558	0.496	71.7		305			14	1280
2233	8.9	17	55.66	3.3580	0.0002	12 6	3.7	1.567	0.487	80.8	273	302	.751	758	12	1140
2234	8.8	18	2.78	3.4278	0.0000	14 56	5 19.7	1.577	0.498	90.1	75 I	758			14	1281
*2235	8.25	18	6.04	3.3213	0.0002		58.2	1.582	0.482	70.1	5 E	eob.			10	1128
2236	8.1	6 18	14.58	+3.3494	+0.0002	+11 44	L 58.6	-1.595	-0.486	70.6	84	299			,,	1162
2237	9.06		14.71	3.4242	0.0000		41.7	1.595	0.497	82.7	309					1282]
2238	8.9		16.40	3.3254	+0.0002		14.4	1.597	0.483	70.1	1		273	302		
2239	7.17		20.36	3.4241	-0.0001		18.0	1.603	0.497	71.7	285	309	-13	J-2		1283
2240	7.6		24.12	3.3386	+0.0002		3 5.8	1.608	0.485	70.0		309	200			1163
							-	_	_				- ,,		ł	•
2241	8.8		24.55*	+3.3296	+0.0002	+10 55		-1.609	-0.483	78.3		Seob.				1130
2242	7.9		25.59	3.3283	+0.0002	_	31.2	1.611	0.483	68.7		69	79			1131
2243	8.7		27.52	3.4069	0.0000		5 50.3	1.614	0.495	71.7		305	20.			1285
2244	8.9		28.80 26.28	3.3630	1000.0+	l	32.0	1.616 1.626	0.488	71.5		282 282				1143
2245	8.6		36.28	3.3882	0.0000	13 20	16.2		0.492	71.5	l '		304			1240
2246	8.5 ⁸	6 18		+3.4084	0.0000	+14 9	35.2	-1.626	-0.495	71.7		305				1286
2247	8.2		39.48	3.3376	+0.0002	_	52.6	1.631	0.484	92.1	759					1164
2248	8.5	_	39.65	3.4022	0.0000		26.4	1.631	0.494	71.7		308			-	1242
2249	8.7		40.32	3.4226	-0.0001		56.9	1.632	0.497	80.9			751	760		
2250	9.0	18	41.29	3.3663	+0.0001	12 26	45.3	1.633	0.489	71.6	271	301			I 2	1144
	1 B	D 6.8	2 B	D 8.9	8 BD 7.	6; Schätz.	8.1 8.	5 4	BD 7.5;	10.5 seq.	1° 1'0	В.; т	ıo j	ргаес	2 2	5"B.

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Z	onen	B. D.
2251	8.8	6h 18m 41:58	+3:3367	+0.0002	+11°13′39.8	-1.634	-0.484	92.0	751 R		[11°1165]
*2252	7.5 ¹	18 44.12	1 1	+0.0002	11 17 18.4	1.638	0.485	69.0	58 81	84	11 1166
2253	7.2	18 55.57	1 1	+0.0001	11 11 38.7*	1.654	0.484	79.6	58 81	758 759	11 1169
2254	8.7	18 57.72		-0.0001	14 15 55.1	1.657	0.495	71.7	284 305		14 1289
2255	8.8	18 58.04	3.3877	0.0000	13 19 19.5	1.658	0.492	71.5	276 282	304	13 1243
	ا ہ		1 1	0.0000	+13 41 27.7	-1.663	-0.493	71.7	283 308		13 1244
2256	8.6 8.6	6 19 1.28	+3.3968	0.0000	12 15 20.8	1.672	0.488	71.6	273 302		12 1148
2257		19 7.39	3.3616	0.0000	12 27 55.5	1.689	0.488	71.6	271 301		12 1151
2258	8.8 8.7	19 19.83 19 22.02	3.3667 3.3324	1000.0+	11 3 6.5	1.693	0.483	69.0	58 81		11 1171
2259 2260		19 22.02 19 36.12	3.3840	-0.0001	13 10 29.4	1.713	0.491	71.5	276 282		13 1250
	7·5²	_	1		•				l	•	-
2261	8,8	6 19 39.17	+3.3482	0.0000	+11 42 9.4	-1.718	-0.486	80.3	84 299		11 1175
2262	9.0	19 47.15	3.3551	0.0000	11 59 29.4	1.729	0.487	71.6	273 302		12 1152
2263	8.7	19 52.53	3.4254	0.0002	14 51 2.3	1.737	0.497	71.7	285 309		14 1295
2264	8.6	19 53.02	3.3487	0.0000	11 43 38.2	1.738	0.486	70.6	84 299		11 1178
2265	8.9	19 53.83	3.3312	100001	11 0 10.7	1.739	0.483	69.0	58 81		11 1179
2266	8.9	6 20 1.38	+3.3745	-0.0001	+12 47 11.4*	—1.750	-0.489	71.6	271 301		12 1154
2267	7.28	20 7.37		-0.0002	14 57 40.1	1.759	0.497	71.7	285 309)	14 1296
2268	8.7	20 8.53		1000.04-	10 54 54.2	1.760	0.483	69.8	4 79		10 1138
2269	8.54	20 23.43	3.3165	+0.0001	10 23 41.0	1.782	0.481	68.5	2 69		10 1140
2270	8.5	20 44.06	3.3511	0.0000	11 49 45.5	1.812	0.486	90.1	751 758	,	11 1185
	8.7	6 20 57.05	+3.4084	-0.0003	+14 10 18.4	-1.831	-0.494	71.7	284 305		14 1302
2271	1 1	21 0.18	3.4267	0.0003	14 54 33.3	1.835	0.497	71.7	285 309		14 1303
2272	9.1 8.9 ⁶	21 2.46	3.4100	0.0003	14 14 2.8	1.839	0.494	82.2	284 R		[14 1304]
2273	8.5 ⁷	21 5.78	3.3089	0.0000	10 4 46.4	1.843	0.480	87.1	700 705		[10 1145]
2274	8.28		3.3117	0.0000	10 11 57.8	1.857	0.480	77.8	2 69		10 1147
2275	1	21 15.59					•		•		1
2276	8.7	6 21 23.14	+3.3171	-0.0000	+10 25 23.3	-1.869	-0.481	70.1	4 79		10 1148
*2277	8.6	21 24.03	3.4035	0.0003	13 58 24.6	1.870	0.493	71.7	283 308		10 1149
2278	6.2	21 24.17	3.3161	0.0000	10 22 50.1	1.870	0.481	68.5	2 69		11 1188
2279	8.8	21 24.43	3.3503	0.0001	11 47 55.2	1.871	0.486	70.6 69.0	84 299 58 81		11 1190
2280	8.8	21 30.12	3.3316	0.0001	11 1 40.9	1.879	0.483	09.0	_		
2281	8.7	6 21 31.98	+3.4096	-0.0003	+14 13 16.6	-1.882	-0.494	71.7	284 305		14 1305
2282	9.0	21 33.29	3.4274	0.0004	14 56 24.3	1.883	0.497	71.7	285 309		14 1306
2283	8.7	21 41.99	3.3399	0.0001	11 22 23.8	1.896	0.484	70.6	84 299	_	11 1191
2284	8.7	21 54.83	3.3145	0.0000	10 18 57.6	1.914	0.480	79.3	2 69		
2285	8.9	21 57.95	3.3813	0.0003	13 4 21.2	1.919	0.490	71.5	276 282	304	13 1269
2286	7.0		1 1	1000.0—	+11 5 50.4	-1.928	-0.483	69.0	58 81		11 1193
2287	8.5	6 22 3.73 22 4.73	1 3 3 3 3 3 3	1000.0	11 26 1.7	1.929	0.484	70.6	84 299	,	11 1194
2288	8.8	22 11.85		0.0003	13 22 3.9	1.939	0.491	71.6	282 304		13 1273
2289	8.6	22 15.14	1 1	1000.0	11 0 50.3	1.944	0.483	69.0	58 81		11 1197
2290	8.6	22 17.16		0.0003	12 37 35.8	1.947	0.488	71.6	271 301		12 1173
	1 1	_	1 1					71.7	283 308		13 1275
2291	8.2	6 22 20.74		-0.0004	+13 43 1.5	-1.952	-0.492 0.482	70.1		273 302	
2292	8.8	22 26.02	3.3303	0.0001	10 58 31.2	1.960	0.491	71.6	282 304		[13 1277]
2293	8.89	22 33.20	1	0.0003	13 22 58.2	1.970	0.485	70.6	84 299		11 1200
2294	8.6	22 41.37	3-3497	0,0002	11 46 43.3	1.982	0.481	69.8	1	299	10 1153
2295	8.1	22 46.36	3.3247	0.0001	10 44 39.9	1.990	1				1
2296	8.610	6 22 53.99	+3.3964	-0.0004	+13 41 42.7	-2.001	-0.492	71.7	283 308		13 1279
2297	8.9	22 57.07		0.0004	13 10 36.1	2.005	0.490	71.6	276 304		13 1280
2298	8.4	22 57.81		0.0005	14 34 54.7	2.006	0.495	80.9		751 758	a .
2299	8.7	23 5.13		0.0005	14 49 25.4	2.017	0.496	71.7	285 309		14 1317
2300	8.9	23 9.66	3.3831	0.0004	13 9 12.2	2.023	0.490	82.6	282 R		[13 1282]
1	1 8	o 7.0 7.5; BI	7.9 2	8.1 7.2	7.3; BD 7.0	3 7.7 6.	7 4	BD 9.0; S	chätz. 8.6	8.5	5 BD 9.1
	6 Nur	Z. 284: BD 9.	5 7	BD 9.1	⁸ BD 8.8;					9.3; Schätz	. 8.7 8.9
	10 BD	8.0; Schätz. 8.	68.7 , , ,	· r							



3.3 3.6 3.8 3.2 5.7 9.0 3.2 3.6 3.9 1.7 3.8 3.8 3.9 3.8 3.8 3.8 3.8	23 23 24 6 24 24 24 24 24 24 24 24 24	23.67 23.82* 28.39 12.35 12.41 16.14 18.79 29.32 30.22 40.62 44.08 44.28 48.96	+3.4280 3.3901 3.3192 3.3118 3.3387 +3.3389 3.3072 3.3115 3.4266 3.4316 +3.3518 3.3862 3.3351	0.0006 0.0002 0.0002 0.00030.0003 0.0002 0.0002 0.00070.0004	10 10 11 +11 10 10 14	26 31 12 20 20 1 12 55	27.4 9.1 41.2 6.6	-2.028 2.044 2.044 2.050 2.114 -2.114 2.120	-0.496 0.491 0.481 0.479 0.483 -0.483	71.8 71.5 69.9 77.3 69.8 84.1	285 276 4 2 58 301 6 F	309 282 79 69 81 751 Beob.	310 304 159 612 84 758	299 613 299	13 10 10 11	1319 1283 1155 1156 1204
3.6 3.8 3.2 5.7 9.0 3.2 3.6 3.9 ¹ 3.8 3.9 ³ 5.4 ⁴	23 23 23 24 6 24 24 24 24 24 24 24 24 24	23.67 23.82* 28.39 12.35 12.41 16.14 18.79 29.32 30.22 40.62 44.08 44.28 48.96	3.3901 3.3192 3.3118 3.3387 +3.3389 3.3072 3.3115 3.4266 3.4316 +3.3518 3.3862	0,0004 0.0002 0.0003 0.0003 0.0002 0.0002 0.0007 0.0007	13 10 10 11 +11 10 10	26 31 12 20 20 1 12 55	27.4 9.1 41.2 6.6 22.9 26.1	2.044 2.044 2.050 2.114 —2.114 2.120	0.491 0.481 0.479 0.483 0.483	71.5 69.9 77·3 69.8 84.1	276 4 2 58 301	282 79 69 81 751	304 159 612 84	613	13 10 10 11	1283 1155 1156 1204
3.2 5.7 9.0 3.2 3.6 3.9 3.8 1.7 3.8 3.9 3.8 3.9 3.8 3.8 3.8 3.8 3.8 3.8 3.8 3.8	23 24 6 24 24 24 24 24 24 24 24 24	28.39 12.35 12.41 16.14 18.79 29.32 30.22 40.62 44.08 44.28 48.96	3.3118 3.3387 +3.3389 3.3072 3.3115 3.4266 3.4316 +3.3518 3.3862	0.0002 0.0003 0.0003 0.0002 0.0002 0.0007 0.0004	10 11 +11 10 10 14	12 20 20 1 12 55	41.2 6.6 22.9 26.1	2.044 2.050 2.114 -2.114 2.120	0.479 0.483 -0.483	77·3 69.8 84.1	58 301	69 81 751	612 84	613	11	1156
5.7 9.0 3.2 3.3.6 3.9 ¹ 3.8 7.7 ² 7.7 ³ 3.8 5.4 ⁴ 3.7	24 6 24 24 24 24 24 6 24 24 24 24	12.35 12.41 16.14 18.79 29.32 30.22 40.62 44.08 44.28 48.96	3.3387 +3.3389 3.3072 3.3115 3.4266 3.4316 +3.3518 3.3862	0.0003 0.0003 0.0002 0.0002 0.0007 0.0007	+11 10 10 14 15	20 20 1 12 55	6.6 22.9 26.1	2.114 -2.114 2.120	0.483 -0.483	77·3 69.8 84.1	58 301	81 751	84		11	1204
3.6 3.9 ¹ 3.8 7.7 ² 3.1 3.8 3.9 ⁸ 5.4 ⁴ 3.7	6 24 24 24 24 24 6 24 24 24 24	12.41 16.14 18.79 29.32 30.22 40.62 44.08 44.28 48.96	+3.3389 3.3072 3.3115 3.4266 3.4316 +3.3518 3.3862	-0.0003 0.0002 0.0002 0.0007 0.0007	+11 10 10 14 15	20 I I2 55	22.9 26.1	-2.114 2.120	-0.483	84.1	301	75 I	•	299	11	•
3.2 3.6 3.9 ¹ 3.8 7.7 ² 9.1 3.8 3.9 ⁸ 5.4 ⁴ 3.7	24 24 24 24 24 6 24 24 24 24	16.14 18.79 29.32 30.22 40.62 44.08 44.28 48.96	3.3072 3.3115 3.4266 3.4316 +3.3518 3.3862	0.0002 0.0002 0.0007 0.0007	10 10 14 15	1 12 55	26.1	2.120	. •		1		758			1205
3.2 3.6 3.9 ¹ 3.8 7.7 ² 9.1 3.8 3.9 ⁸ 5.4 ⁴ 3.7	24 24 24 24 24 6 24 24 24 24	16.14 18.79 29.32 30.22 40.62 44.08 44.28 48.96	3.3072 3.3115 3.4266 3.4316 +3.3518 3.3862	0.0002 0.0002 0.0007 0.0007	10 10 14 15	1 12 55	26.1	2.120	. •		1		130	- 1		
3.9 ¹ 3.8 7·7 ² 9.1 3.8 3.9 ⁸ 5.4 ⁴ 3.7	24 24 6 24 24 24 24	29.32 30.22 40.62 44.08 44.28 48.96	3.3115 3.4266 3.4316 +3.3518 3.3862	0.0007 0.0007 0.0004	14 15	55	8. r			75.4					10	1159
3.8 7·7 ² 9.1 3.8 3.9 ³ 5.4 ⁴ 3.7	24 24 6 24 24 24 24	29.32 30.22 40.62 44.08 44.28 48.96	3.4266 3.4316 +3.3518 3.3862	0.0007 0.0004	15			2.123	0.479	77.3	2		612	613		1160
7.7 ² 9.1 3.8 3.9 ³ 5.4 ⁴ 3.7	6 24 24 24 24 24	40.62 44.08 44.28 48.96	3.4316 +3.3518 3.3862	-0.0004	15		39.1	2.139	0.496	82.7	309				_	1 324]
9.1 3.8 3.9 ⁸ 5.4 ⁴ 3.7 3.8	24 24 24 24	44.08 44.28 48.96	3.3862	•		7	42.8	2.140	0.497	82.7	309				-	1225]
9.1 3.8 3.9 ⁸ 5.4 ⁴ 3.7 3.8	24 24 24 24	44.08 44.28 48.96	3.3862	•	+11	52	30.7	-2.155	-0.485	70.6	84	299				1207
3.8 3.9 ³ 5.4 ⁴ 3.7 3.8	24 24 24	44.28 48.96		0.0005		-	31.7	2.160	0.490	83.1	304					1290]
5.4 ⁴ 3.7 3.8	24 24	48.96		0.0003	_	-	16.3	2.160	0.483	69.0	58	81				1208
3.7 3.8			3.3168	0.0003			29.9	2.167	0.480	81.6					i .	1163]
3.8		50.08	3.3458	0.0004		-	45.2	2.169	0.484	80.8	273		751	758	-	ī 209
3.8	ח זר	3.09	+3.3866	-0.0006	+13	-	-	-2.188			I .	_		•		
	6 25				_		-		-0.490	71.5	276		304		-	1293
).O !	_	. •										-	7 = 8		_	1331
3.8	•			-				-		· ·						1332
3.9	25			0.0005		-				80.8	1 '		-	760		1184
1	•			_				-				-		,,,,		
3.4	_				_	-	•						304		_	1296
3.7	•			•		-				•			۲.,	6.0		1213
7.86	_					_		_				•		013		
3.9	_				•								310		_	1185
	-					-			_			_			••	
).2	_			_		_	-		1 1						_	
3.6	•			• 1						· .	4		273	302		1170
3.7	•			•		-		· •		•	1 .			0		1214
3.7	-	-				•	-	_			1 .	-		750	i .	1171
· I	_	33.33			13	7	14.5	2.204	0.469	71.5	276	202	304		13	1300
3.9		4.17	1 1			•		-2.276	-0.487	71.6	273	302			12	1190
3.8						•			0.479		4		159			1172
3.9						_	. •									1216
3.6				_		-				· · · · ·	1 -			İ		1303
3.2	20	24.09	3.4202	0.0008	14	40	51.4	2.300	0.494.	71.8	285	309	310		14	1338
5.2			+3.4095	-0.0008	+14	14	55.6	-2.314	-0.493	80.9			758	759	14	1339
3.9			3.4118	0.0008				2.317	0.493	71.7					14	1340
3.7			3.3819	0.0007				2.317	0.489	71.8			310			1304
3.8			1	- 1				2.321	0.488	71.6	1					1305
9.0	26	39.15	3-3447	0.0006	11	35	45.7	2.327	0.483	90.1	751	759			11	1218
3.9			+3.3213	-0.0005				-2.331	-0.480	69.1						1178
).1			3.4317	0.0009	15	8	55.9°	2.334	0.496	80.9				760		1239
3.6			3.3091	0.0004	10	6	47.2	2.335	0.478	88.7	612	613				1179]
3.7			3.4216	0.0009				2.335	0.495	71.7					14	1342
3.5	26	46.31	3.4128	0.0008	14	23	10.9	2.337	0.493	71.7	284	305			14	1343
9.0	6 26	55.23	+3.3742	-0.0007	+12	48	52.8	-2.350	-0.488	78.8	271	301	R		[12	1194]
3.6			3.3128	0.0005				2.350	0.479	68.5		-			-	1180
3.7			3.4026	0.0008				2.358	0.492	71.7						1308
3.8	27	0.79	3.3421	0.0006		29	16.8	2.358	0.483	70.6		299				1223
3.3	27	13.56	3.4241	0.0009	14	50	44.0	2.377	0.495	71.2	285				14	1344
	ur Z. 30 .0	9; BD 9 7 7.5 8	.4 ² .	7.2 8.2; B	D 7.1		* Nur	Z. 159; E	D 9.4	4 BD 5.9	5	6 6.8	7.7;	9 ™ 1	35"	140°
3.3. 3. 3. 3. 3. 3. 3. 3. 3. 3. 3. 3. 3.	88889 425 89 26 70 7 98 96 2 2 9 7 8 0 9 1 6 7 5 0 6 7 8 3 N	8 25 8 25 8 25 9 25 7 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 2	8 25 10.25 8 25 10.35 8 25 11.40 9 25 17.66* 4 6 25 19.33 25 24.81 25 29.30 25 30.99 25 32.35 6 25 34.00 25 44.61* 25 45.76 25 54.60 25 54.60 27 26 4.17 26 10.93 26 13.17 26 17.08 26 24.69 2 26 32.43 26 32.43 26 32.51 26 32.51 26 33.55 26 39.15 8 26 42.25 1 26 43.77 26 46.31 0 6 26 55.23 26 55.51 27 0.29 27 0.79 3 13.56 Nur Z.309; BD 9	8	8	8	8	8	8	8	8	8	8	8	8	8

īr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zor	nen		В	. D.
51	8.6	6h 27	n 18:25	+3:3849	-o:ooo8	+13°15′19."5	-2:384	-o !48 9	80.9	283	310	759	760	13°	131
2	8.8	27	23.03*	3-3745	0.0007	12 49 44.0	2.391	0.488	80.8	271	301	751	760	12	119
١	8.1	27	29.01	3.3772	0.0007	12 56 22.5	2.399	0.488	71.6	282	304			12	119
۱	8.6	27	32.83	3.3780	0.0008	12 58 26.1	2.405	0.488	71.6	282	304			12	119
ı	8.7	27	44.09	3.3571	0.0007	12 6 42.6	2.421	0.485	80.8	273	302	75 I	758	12	120
l	8.6	6 27	57.26	+3.3697	-0.0008	+12 38 2.7	-2.440	-0.487	71.6	271	301			12	I 20
ı	8.3	28	3.61	3.3355	0.0006	11 13 12.1	2.449	0.482	69.0	58	81			11	123
ı	7.31	28	5.78	3.3729	0.0008	12 45 55.1	2.452	0.487	71.6	271	304			12	120
ı	8.8	28	13.93	3.3974	0.0009	13 46 11.3	2.464	0.491	83.1	308	R			[13	131
l	8.82	28	14.68	3.3711	0.0008	12 41 39.2	2.465	0.487	71.6	271	301			[12	I 20
l	6.28	6 28	24.24	+3.3082	-0.0005	+10 5 6.1	-2.479	-0.478	77.3	2	69	614	616	10	118
ı	8.5	28	24.41	3.3438	0.0007	11 34 5.9	2.479	0.483	70.6	84	299	-		11	123
l	1.8	28	28.24	3.3863	0.0009	13 19 14.1	2.485	0.489	71.6	282	304			13	132
l	8.6	28	29.65	3.4297	0.0011	15 4 55.6	2.487	0.495	71.7	285	309			15	125
ı	8.7	28	31.73	3.3287	0.0006	10 56 24.5	2.490	0.480	68.6	4	79			10	118
I	8.6	6 28	41.14	+3.3498	-0.0007	+11 49 8.6	-2.504	-0.484	69.8	58	81	84	299	11	123
ı	8.7	28	42.30	3.3606	0.0008	12 15 55.4	2.505	0.485	71.6	273	302	•		12	
I	8.0	28		3.3852	0.0009	13 16 29.6	2.516	0.489	71.6	282	304			13	132
ı	8.8	28		3.3499	0.0008	11 49 22.0	2.516	0.484	90.1	751	758			11	12
1	7.6	28	59.99	3.3978	0.0010	13 47 33.2	2.531	0.490	71.7	283	308			13	132
1	8.8	6 29	4.55	+3.3403	-0.0007	+11 25 44.0	-2.537	-0.482	69.0	58	81			11	12
ı	7.9	29		3.3152	0.0006	10 23 2.0	2.553	0.478	68.5	2	69			10	
ı	9.54	29	_	3.3211	0.0007	10 37 52.5	2.573	0.479	81.6	159	R			[10	11
ı	8.4	29	38.10	3.3531	0.0008	11 57 43.9	2.586	0.484	70.6	84	299			11	
ı	8.8	29	46.34	3.4025	0.0011	13 59 21.6	2.598	0.491	71.6	284	305			14	13
۱	8.5	6 29	56.46	+3.4029	-0.0011	+14 0 20.9	-2.612	-0.491	71.7	284	305			14	13
ı	8.3	30		3.3353	0.0008	11 13 36.1	2.656	0.481	69.0	58	81			11	_
1	8.6	30		3.4221	0,0012	14 47 17.8	2.663	0.493	71.7	285	310			14	
I	7.45	30	- 4	3.3610	0.0010	12 17 37.1	2.668	0.484	71.6	271	273	301	302	12	
١	9.1	30	36.76*	3.3605	0.0010	12 16 22.9	2.671	0.484	80.8	273	302	75 I	758	12	12
ı	8.3	6 30		+3.3599	-0.0010	+12 14 44.3	-2.671	-0.484	71.4	271	273	301		12	I 2
I	8.3	30		3.4308	0.0013	15 8 37.3	2.673	0.495	71.7	285	310	J		15	
۱	7.26	_	41.33	3.3288	0.0008	10 57 27.9	2.677	0.480	69.1	4	_	159		10	
ı	8.7	30		3.3750	0.0010	12 52 18.4	2.683	0.486	71.4	271		304		12	12
ı	9.1	30	_	3.3751	-0.0010	12 52 30.3	2.692	0.486	82.6	304	R			[12	I 2
ı	9.0	6 30	54.67	+3.3742	-0.0010	+12 50 29.4	-2.697	-0.486	71.6	271	304			12	12
I	8.6	_	54.86*	3.3487	0.0009	11 47 20.6	2.697	0.483	80.3		299	751	758		
١	8.o ⁷	31	_	3.3488	0.0009	11 47 27.9	2.710	0.483	80.3		299				
ı	8.6	_	12.79	3.4242	0.0013	14 52 48.4	2.723	0.493	71.7		310	•••	••	14	
١	8.7		16.05	3.3296	0.0009	10 59 41.1	2.727	0.480	69.0	58	81			11	
ı	9.0		17.05	+3.4308	-0.0013	+15 8 50.9	-2.729	-0.494	1.00	750	760			15	I 2
I	8.4	_	31.38	3.3742	0.0011	12 50 39.8	2.750	0.486	71.6		301			12	
ı	8.5	_	31.92	3.4201	0.0013	14 43 2.9*	2.751	0.493	80.9		309	759	760		
ı	9.1	-	37.42	3.3978	0.0012	13 48 47.6	2.758	0.489	83.1	308			•	[13	
ı	8.9	_	38.28*	3.3226	0.0009	10 42 22.9	2.759	0.479	75.2 74.4		1) 79	159	751	-	
ı	9.3		54.64	+3.4219	-0.0013	+14 47 41.4	-2.783	-0.493	82.7	309				_	_
ı	9.18	-	56.75	3.3238	0.0009	10 45 31.4	2.786	! '	69.6		159			10	120
	8.9		56.78	3.4109	0.0003	14 20 55.1	2.786	0.491	71.7	1 1	305			14	
١	8.6	31		3.3803	0.0012	13 5 49.2	2.789		71.6		304			13	-
ı	8.9	32	2.34	3.3681						271				12	
•		-	_									4 C.	.W.a.a.	h	Dī
		_ , ,	7.8: BD		; Schätz. 6 7.0 7.8	8.8 8.9 6.7 ⁷ 7.7 8			3; BD 7.0 9 ^m 5 praec.			- G	rösse	nach	ומ
•			,, שני	1'7	1.0	1 1-1 5	1.1	-	J. J P. MCC.	,					

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
		6h 32m 12.56							
2401 2402	8.0	-	+3:3973 -0:001		-2.809	-0.489	71.7	283 308	13° 1347
2403	9.0 8.2	32 27.51 32 28.72	3.3697 0.0012	0, 0,	2.831 2.832	0.485 0.486	71.6 71.6	275 302 282 304	12 1234
2404	8.6	32 36.84	3.3772 0.0012		2.844	0.486	71.7	282 304 271 301 304	13 1351
*2405	8.5	32 41.03	3.3139 0.0009		2.850	0.477	69.1	4 79 159	12 1235
	_				-		,		
2406	8.6 8.5	6 32 41.05	+3.4136 -0.0014		-2.850	-0.491	71.7	284 305	14 1381
2407 2408	6.7	32 42.37 32 45.58	3.3781 0.0012	3 113	2.852	0.486	71.6	282 304	13 1355
2409	8.8	32 45.58 32 46.25	3.3800 0.0013		2.857 2.858	0.487 0.481	71.5 80.3	282 283 308 84 299 751 758	13 1356
2410	8.8	32 48.48	3.4196 0.001		2.861	0.492	71.8	84 299 751 758 285 309 310	11 1259 14 1382
					1		1	1	
2411	9.1 8.21	6 32 49.71 32 58.66	+3.3363 -0.0011		-2.863	-0.480	69.0	18 81	11 1260
2412 2413	8.4		3.3484 0.0011	1	2.876 2.882	0.482	80.3	84 299 751 758	11 1263
2414	8.7	33 3.12 33 9.04	3.3652 0.0012		2.891	0.484	71.6	271 301 283 308	12 1237
2415	8.6	33 15.97	3.3574 0.0013		2.901	0.487 0.483	71.7 71.6		13 1363
	1 .			1				275 302	12 1239
2416	8.7	6 33 18.83	+3.3187 -0.0010	1 00	-2.905	-0.478	69.1	4 159	10 1214
2417	8.9	33 24.89	3.3733 0.0013		2.914	0.485	71.6	282 304	12 1240
2418	8.3 8.9	33 26.60*	3.3367 0.0011	1	2.916	0.480	69.0	58 81	11 1267
2419 2420	8.5 ²	33 42.07	3.3175 0.0010	1 "	2.938	0.477	69.1	4 159	10 1215
		33 45.31			2.943	0.476	87.1	703 706	[10 1216]
2421	8.6	6 33 57.81	+3.3088 -0.0010	1	-2.961	-0.476	78.0	6 Beob.	10 1219
2422	var.	34 5.64	3.3056 0.0010		2.972	0.475		Fund. Cat.	10 1220
2423	8.7	34 6.88	3.3194 0.0011		2.974	0.477	83.4	159 751 758	10 1221
2424	8.8	34 13.68	3.3954 0.0015		2.984	0.488	71.7	283 308	13 1370
2425	9.0	34 17.77	3.3369 0.0012	11 19 5.7	2.990	0.480	70.6	84 299	11 1271
2426	8.6	6 34 20.58	+3.3493 -0.0012	+11 50 21.1	-2.994	-0.482	71.6	275 302	11 1272
2427	6.74	34 20.92	3.3320 0.0012	1	2.994	0.479	69.0	58 81	11 1273
2428	8.8	34 31.21	3.3418 0.0012	1 0	3.009	0.480	80.3	84 299 759 760	11 1274
2429	7.6	34 40.87	3.4148 0.0016		3.023	0.491	71.8	285 309 310	14 1394
2430	8.5	34 44.00	3.3294 0.0012	11 0 32.8	3.028	0.479	69.0	58 81	11 1275
2431	7.3	6 34 44.54	+3.4099 -0.0016	+14 19 59.1	-3.028	-0.490	71.7	284 305	14 1395
2432	8.66	34 50.00	3.3088 0.0011	10 9 2.6	3.036	0.476	80.7	5 Beob.	10 1228
2433	8.8	34 56.89	3.3779 0.0014		3.046	0.485	71.6	282 304	13 1375
2434	8.8	34 57.94	3.3696 0.0014	· 📗	3.048	0.484	71.6	271 301	12 1247
2435	9.0	35 8.66	3.3438 0.0013	11 36 47.5	3.063	0.480	70.6	84 299	11 1277
2436	8.6	6 35 16.27	+3.3561 -0.0013	+12 7 28.5	-3.074	-0.482	71.6	275 302	12 1248
2437	8.5	35 21.32	3.3436 0.0013	11 36 24.9	3.081	0.480	69.8	58 81 84 299	11 1278
2438	8.7	35 22.27	3.4177 0.0017		3.083	0.491	71.8	285 309 310	14 1399
2439	8.8	35 23.50	3.4135 0.001		3.085	0.490	71.7	284 305	14 1400
2440	8.4	35 45.10	3.3503 0.0014	11 53 24.2	3.116	0.481	70.6	84 299	11 1280
2441	8.7	6 35 45.22*	+3.3105 -0.0012		-3.116	-0.475	87.1	6 Beob.	10 1235
2442	8.6	35 46.51	3.3870 0.0016		3.118	0.486	71.6	282 304	13 1380
2443	8.3	35 47.47	3.3159 0.0012		3.119	0.476	69.1	4 159	10 1236
2444	8.6	35 58.62	3.3893 0.0016		3.135	0.487	71.7	283 308	13 1382
2445	8.6	36 3.62	3.3803 0.001	13 8 3.1	3.142	0.486	71.6	282 304	13 1384
2446	8.5	6 36 5.04	+3.3320 -0.0013		-3.144	-0.479	76.1	58 81 758	11 1281
24477	8.7	36 24.23	3.3119 0.0012		3.172	0.476	81.2	6 Beob.	10 1240
2448	8.7	36 29.59	3.3655 0.001		3.180	0.483	71.6	271 301	12 1253
2449	8.8	36 29.96	3.3251 0.0013		3.180	0.477	69.1	4 159	10 1241
2450	9.0	36 35.26	3.3205 0.001	10 39 9.9	3.188	0.477	90.1	759 760	10 1242
		.8 8.7 8.0 8.5 praec. 7" 15"B.	² BD 9.1 ³	5.0 5.5 (S Monoc	erotis)	4 Z. 81	roth ⁵	BD 6.7 6 Z. 759	röthlich



Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl.	1875	Praec.	Var saec.	Ep.		Zoi	nen		В	. D.
2451	8.7	6 ^h 36 ⁿ	1 3752 I	+3:3353	0.0014	+11°	16' 21".1	-3!191	-0.479	69.0	58	81			110	1284
2452	8.2		38.73	3.3214	0.0013		41 30.0	3.193	0.477	68.5	2	69				1243
2453	8.4		44.72	3.3566	0.0015		9 31.7*	3.202	0.482	71.6	275	302			Į.	1257
2454	8.6 ¹	36	47.68	3.3818	0.0016	13		3.206	0.485	71.6	282	304				1389
2455	8.6	36	51.08	3.3359	0.0014	11 1	17 53.0	3.211	0.479	69.0	58	81			_	1287
2456	5.3 ²	6 36	56.37	+3.3854	-0.0017	+13 2	21 6.8	-3.218	-0.486	71.7	283	308				1390
2457	3·3 8.7	36	59.76	3.3502	0.0017	_	53 38.5	3.223	0.481	80.3	84	-	751	758		1289
2458	8.6	37	29.49	3.3522	0.0015	11		3.266	0.481	71.6	275	302	13.	130		1261
2459	8.9	37	46.95	3.3246	0.0014	10	-	3.291	0.477	69.1		159				1249
2460	8.7	37	50.22	3.4249	0.0020		58 12.7	3.296	0.491	71.8	_	309	310			1412
2461	8.9	6 37	51.77	+3.3574	-0.0016		12 10.8	-3.298	-0.481	71.6	275	302				1264
*2462	9.4	37	52.70	3.3983	0.0018		53 10.1	3.299	0.487	91.6	751	-				1392
2463	8.5	38	2.39	3.3980	0.0018		52 42.6	3.313	0.487	77.8		308	758		_	1393
2464	8.7	38	2.83	3.3661	0.0017		33 56.8	3.314	0.483	71.6		304	130	1		1266
2465	8.7	38	2.88	3.3615	0.0016		22 19.5	3.314	0.482	71.6		302				1267
	•	6 38		1		1						_				·
2466	8.4 8.7	_	3.69	+3.3256	-0.0014	'	52 43.6	-3.315	-0.477	69.1		159				1253
2467 2468	8.0 ⁸	38 38	7.82	3.3624	0.0018		24 43.3	3.321	0.482	71.6		301 308			1	1268
2469	3.6	38	11.31 16.40	3.3878 3.3773	0.0017		27 42.5 1 41.9	3.326	0.486	71.7		nd. C	at.			1395 1 396
2470	8.5	38	26.49	3-3453	0.0016		42 15.6	3.333 3.348	0.480	70.6		299	au			1294
247 I	8.8	6 38	31.10	+3.3276	-0.0015		57 46.6	-3.354	-0.477	69.1	4	159				1256
2472	8.8	38	35.05	3.3404	0.0016		29 56.5	3.360	0.479	69.0	58	18				1295
2473	8.7	38	38.72	3.3163	0.0014		29 32.9	3.365	0.475	68.5	2	69		1	1	1257
2474	8.7	38	51.32	3.3254	0.0015	7	52 32.7	3.384	0.477	69.1	4	159		1		1260
2475	7·4°	38	52.91	3.3721	0.0018	12 4	49 17.0	3.386	0.483	71.6	271	301			1.2	1275
2476	8.3	6 38	58.53	+3.4049	-0.0020		10 14.9	-3.394	-0.488	71.7	284	305			14	1424
2477	8.4		11.78	3.4242	0.0021	_	57 26.3	3.413	0.491	76.4	285		310	751		1427
2478	9.0	39	26.46	3.3728	0.0018		51 13.8	3-434	0.483	71.6	271	301			_	1277
2479	9.3	39	40.92	3-3574	0.0018		13 10.7	3.455	0.481	82.6	302				-	1280]
2480	8.8	39	42.60	3.4238	0.0021		56 46.6	3.457	0.490	71.8	205	309	310		[14	1430]
2481	8.8	6 39	47.52	+3.4244	-0.0022	+14	58 17.9 *	-3.465	-0.490	76.4	285	309	310	751	14	1431
2482	7.7	39	51.98	3.3250	0.0016		51 56.4	3.471	0.476	69.1	4	159			10	1262
2483	8.1	40	6.26	3.3325	0.0016		10 51.3	3.491		69.0	58	81				1302
2484	8.7	40	6.52	3.3578	0.0018		14 16.6	3.492	0.481	71.6	275	302			l .	1285
2485	8.6	40	7.52	3.3634	0.0018		28 22.2	3.493	0.481	71.6	282	304			12	1286
2486	8.8	6 40	10.03	+3.3078	-0.0015	+10	8 43.5	-3.497	-0.473	77-3	2	69	614	616		1263
2487	9.2		11.69	3.3534	0.0018	12	3 19.7	3.499	0.480	71.6	271					1287]
*2488	8.5		19.75	3.3293	0.0016	11	3 1.1	3.511	0.476	69.8	58	81	84	299		1303
2489	8.9		22.72	3.3294	0.0016		• .	3.515	0.476	90.1	758					1304
2490	8.3	40	38.05	3.4229	0.0022	14 :	55 16.5	3.537	0.490	71.8	285	309	310		14	1436
2491	9.06	6 40	43.55	+3.3260	-0.0017	+10	54 53.0	-3.545	-0.476	69.1		159				1265]
2492	8.8	40	45.98	3.4157	0.0022		37 46.2	3.548	0.489	82.2	284				[14	1437]
2493	8.67		52.40	3.4162	0.0022		38 58.7	3.557	0.489	71.6		305				1440
2494	8.5		53.83	3.4103	0.0022		24 37.6	3.560	0.488	80.9			75 I	758		1441
2495	8.9	40	58.67	3.4220	0.0023	14 !	53 19.0	3.567	0.490	71.8	285	309	310		14	1442
2496	8.3	6 41	2.42	+3.3427	-0.0018	+11 ;	37 1.7	-3.572	-0.478	70.6	84	299			11	1307
2497	9.1	41	5.58	3.4166	0.0022	14	40 12.6	3.576	0.489	82.7	305				[14	1443]
2498	7.7	41	9.52	3.4180	0.0023		43 38.2	3.582	0.489	71.7	285				14	1445
2499	8.7	41	13.45	3.3996	0.0021		58 29.1*	3.588	0.486	71.7	283				_	1416
2500	8.9	41	15.22	3.3255	0.0017	10	54 3.4	3.590	0.476	69.6	79	159			10	1269
	ı B	D 9.1	² Z. 3	08 röthlich	⁸ BD	8.5; Sci	hätz. 8.0	8.1 4	BD 8.0	⁶ BD 9	.3 ·	6 B	D 9.5		7 BD	9.2

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zo	nen		B. D.
2501	8.8	6h 41	n 17:07	+3:3119	-0.0016	+10°19'28"7	-3.593	-0.474	1.00	751 758		10	0° 1270
2502	8.5		30.10	3.3184	0.0017	10 36 8.6	3.612	0.474	69.1	1	159		1274
2503	8.8	41	40.03	3.4133	0.0023	14 32 29.7	3.626	0.488	71.7	284 305	-	1.4	1 1449
2504	8.6	41	43.67	3.3686	0.0020	12 42 2.7	3.631	0.482	71.6	271 301		1:	1300
2505	8.6	41	49.74	3.3699	0.0020	12 45 22.9	3.640	0.482	71.6	282 304		12	2 1301
2506	8.4	6 42	1.57	+3.4193	-0.0023	+14 47 20.2	-3.657	-0.489	71.7	285 309		1,	1452
2507	8.7	42	3.08	3.4101	0.0023	14 24 57.7	3.659	0.487	71.7	284 305			1453
2508	8.6	42	3.80	3.4115	0.0023	14 28 14.1	3.660	0.488	71.8	284 309	310		1454
2509	8.6	42	5.04	3.3880	0.0021	13 30 24.7	3.662	0.484	71.7	283 308			3 1421
2510	8.2	42	20.90	3.3969	0.0022	13 52 32.1	3.685	0.485	71.7	283 308		1	3 1423
2511	8.4	6 42	25.82	+3.3807	-0.0021	+13 12 39.0	-3.692	-0.483	71.6	282 304		٦,	3 1424
2512	8.4	42	29.03	3.3569	0.0020	12 13 26.0	3.696	0.480	71.6	275 302			2 1306
2513	8.7	42		3.4248	0.0024	15 1 13.0	3.698	0.489	71.7	285 309			5 1332
2514	7.91	42		3.3836	0.0022	13 19 46.2	3.703	0.483	71.6	282 304			3 1427
2515	8.8	42	_	3.3729	0.0021	12 53 18.4	3.706	0.482	71.6	271 301			2 1308
	ا ۵								Ì	1 '			-
2516	8.9	6 42	• • •	+3.4179	-0.0024	+14 44 15.5*	-3.709	-0.488	80.9		751 75		1455
2517 2518	9.0 8.5 ²	42 42	40.66 50.87	3.4265	0.0024	15 5 27.8	3.713	0.489	90.1	759 760 285 310			1334
2519	8.3	42	51.18	3.4202	0.0024	14 50 3.1	3.728	0.485	71.7 71.7	283 308			4 1456 3 1430
2520	8.3	42		3.3981	0.0020	13 55 49.4 12 3 13.3	3.728 3.736	0.479	80.8	275 302	751 75		2 1309
1									i			L	
2521	8.6	6 42	58.63	+3.3261	-0.0018	+10 56 22.6	-3.739	-0.475	69.1		159	H	1288
2522	8.0	43	2.99	3.3562	0.0020	12 11 54.9	3.745	0.479	71.6	271 301		1	2 1310
2523	. 8.6 8.8	43	14.56*	3.3079	0.0017	10 10 17.8	3.761	0.472	79.3	5 Beob.		•	1289
2524		43	16.16	3.3374	0.0019	11 24 57.5	3.764	0.476	69.0	58 81 283 308			1 1321
2525	6.5	43		3.3888	0.0023	13 33 17.2	3.772	0.484	71.7	283 308		1	3 1434
2526	8.8	6 43	-	+3.3242	-0.0019	+10 51 39.6	-3.776	-0.474	69.1	4 79	159	10	1291
2527	8.6	43	. •	3.3978	0.0024	13 55 47.6	3.801	0.485	71.7	283 308		•	3 1435
2528	8.5	43	44.81	3.4268	0.0026	15 6 58.8	3.805	0.489	71.7	285 309			5 1342
2529	8.2	43	51.59	3.3998	0.0024	14 0 48.2	3.815	0.485	71.7	284 305			1 1 4 6 0
2530	8.03	43	56.56	3.3466	0,0021	11 48 26.6	3.822	0.477	70.6	84 299		11	1 1327
2531	8.4	6 44	10.98	+3.3656	-0.0022	+12 36 5.7	-3.842	-0.480	71.6	271 301		1:	2 1319
2532	8.74	44	30.10	3-3935	0.0024	13 45 43.6	3.870	0.484	90.1	751 758			3 1440
² 533	8.6	44	32.56	3.3717	0.0023	12 51 34.7	3.873	0.481	71.6	282 304			2 1320]
2534	9.0		37.19	3.3447	0.0021	11 44 6.5	3.880	0.477	90.1	751 759			1 1328
2535	8.9		37.51	3.3633	0.0022	12 30 37.7	3.880	0.479	71.6	271 301		112	2 1321
2536	8.9	6 44	38.58	+3.3259	-0.0020	+10 56 42.3	-3.882	-0.474	69.1	4 79	159	` ` `	1298
2537	8.4		42.98	3.3403	0.0021	11 33 5.0	3.888	0.476	69.8	58 81	84 29		1 1329
2538	8.36	44	48.35	3.3710	0.0023	12 50 3.0	3.896	0.480	71.6	282 304			2 1322
2539	8.97	44	51.69	3.3076	0.0019	10 10 23.1	3.901	0.471	87.1	707 709			1300]
2540	9.0	44	59.56	3.3829	0.0024	13 19 44.8	3.912	0.482	80.9	283 308	758 75	9 1:	3 1443
2541	8.8	6 45	0.50	+3.3830	0.0024	+13 19 59.2	-3.913	-0.482	71.7	283 308		1;	3 1444
2542	8.0	45	1.10	3.3258	0.0020	10 56 43.7	3.914	0.474	74-4		159 75	1 1	3 1301
2543	8.6	45	1.76	3.3602	0.0022	12 23 14.7	3.915	0.479	71.6	275 302			2 1325
2544	9.0	45	3.72	3.3432	0.0021	11 40 40.5	3.918	0.476	70.6	84 299			1 1332
2545	8.9	45	11.64	3.3588	0.0022	12 19 41.8	3.929	0.479	. 71.6	275 302		1:	2 1327
2546	8.4	6 45	14.48	+3.3847	-0.0024	+13 24 16.8	-3.933	-0.482	71.6	282 304		1;	3 1445
2547	8.3	45	22.18	3.3381	0.0021	11 27 57.5	3.944	0.476	69.0	58 81			1 1333
2548	8.6	45	33-54	3.3521	0.0022	12 3 10.8	3.961	0.477	8o.8	275 302	759 76	0 1	2 1329
2549	8.4	45	39.84	3-3447	0.0022	11 44 45.1	3.970	0.476	80.3	84 299	751 75	9 1	1 1335
2550	8.9	45	42.07	3.3379	0.0021	11 27 43.1	3.973	0.475	69.0	58 81		1	1 1336
	1 B	D 8.4	² Co	m. 9 ^m o	* 7.5 8.	6 4 BD 9.2	e BD	9.1	6 BD 8.8	7 BD	9.5; Sch	itz. 8.	9 9.0

Nr.	Gr.	A.R	. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl	. 1875	;	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В	s. D.
2551	8.9	6h 45	m 50:28	+3:4215	-0.0027	- 1.0°	55' 29	, ",	-3.984	-o.487	82.7	309	D			[+ 40	1473]
2552	8.81		54.24	3.3072	0.0020	10			3.990	0.471	87.1	707	709				1304]
2553	8.9	_	57.12	3.4062	0.0026	14		.4	3.994	0.485	82.2	284	R				1474]
2554	8.72	46		3.4213	0.0027		55 10	7.1	4.001	0.487	79.1	285	309	R			1475]
2555	9.0	46	11.67	3.3541	0.0023		8 39		4.015	0.477	71.6	275	302				1333
2556	8.5	6 46	12.75	+3.3181	0.0021	ŀ			-		, and	I					
2557	7.7	46		3.3207	0.0021		37 45		-4.016 4.026	-0.472	69.1	4 2		159 758	760		1308
2558	6.6	46	•	3.3304	0.0021	11	44 27 9 6	5.3	4.036	0.473	79.3 69.0	58	81	150	700		1310
2559	10.0	46		3.4025	0.0022	1	9 13	- 1	4.041	0.484	90.1	760	761				.244
2560	8.9	46		3.3868	0.0026		30 28		4.052	0.482	83.1	308	R			[13	1453]
li i	8.2					_	-				_	1		-¢.		ı	
2561	9.9 ⁴	6 46 46		+3.4207	-0.0028		54 14		-4.061	-0.487	77.8		309	701		14	1477
2562 2563	9.9° 8.5°	46		3.3866 3.3876	0.0026	13). I	4.066	0.482	92.1 80.6	760				-	
2564	8.8	46		3.361.9			32 42 28 30		4.074	0.482	77.8		751 301	761			1458
2565	8.6	46		3.3462	0.0024		20 30 49 12		4.075 4.081	0.478	77.0 77.1	84	299	758			1335 1349
i i					-							1	•	130			
2566	8.4	6 46	• .	+3.3309	-0.0022	î .	10 35		-4.081	-0.474	69.0	58	81				1350
2567	8.76	47	4.69	3.4057	0.0027		17 43		4.091	0.484	71.7	284	305				1479
2568	8.9	47		3.3442	0.0023		44 18	. 1	4.094	0.476	71.6	275	302				1353
2569	8.1	47		3.3190	0.0021		40 38	- 1	4.101	0.472	69.1	4		159			1315
2570	7.9	47	20.37	3.4175	0.0028	14	46 43	5.2	4.113	0.486	71.7	285	309			14	1481
2571	8.6	6 47		+3.3077	-0.0021	+10		.2	-4.124	-0.470	77.8	2	69	707	709	1	1316
2572	8.2	47		3.3315	0.0023	11	12 31	.6	4.130	0.474	69.0	58	81				1355
2573	8.7	47		3.3671	0.0025	12	-	.6	4.131	0.479	71.6	271	301			•	1337
2574	8.9	47		3.3978	0.0027		58 32	1	4.135	0.483	83.1	308	R				1461]
*2575	5.6	47	35.57	3.3823	0.0026	13	20 4	1.1	4.135	0.481	71.6	282	304			13	1462
2576	8.8	6 47	39.45	+3.3649	-0.0025	+12	36 41	.9	-4.140	-0.478	71.6	275	302			12	1339
2577	8.6	47	40.42	3.3229	0.0022	10	50 57	1.2	4.142	0.472	69.1	4	79	159		10	1321
2578	8.3	47	50.75	3.3405	0.0023	11	35 21		4.156	0.475	70.6	84	299			11	1356
2579	8.5	47	-	3.3194	0.0022	10	-	3.5	4.161	0.472	68.5	2	69			10	1325
2580	8.57	47	58.03	3.3531	0.0024	12	7 20	o.8	4.167	0.476	71.6	275	302			12	1344
2581	8.3	6 48	4.83	+3.4076	-0.0028	+14	23 0	8.0	-4.176	-0.484	71.7	284	305			14	1486
2582	8.6	48	5.46	3.3796	0.0026	13	13 33	3-5	4.177	0.480	71.6	282	304			13	1469
2583	9.0	48	12.35	3.3968	0.0028	13	56 33	3-4	4.187	0.483	71.7	283	308			13	1470
2584	8.78	48		3.3679	0.0026	12	44 36	5.9	4.196	0.478	71.6	271	301			[12	1348]
2585	8.5	48	45.60	3.3990	0.0028	14	2 21	1.9	4.235	0.483	71.7	284	305			14	1491
2586	9.2	6 48	48.00	+3.3485	-0.0025	+11	56 22	2.9	-4.238	-0.475	82.6	302	R			[11	1362]
2587	9.0	48	56.24	3-3334	0.0024		18 10	0.4	4.250	0.473	69.0	58	81				1363
2588	8.8	48		3.4003	0.0029		5 50		4.254	0.483	71.7	283	308				1493
2589	8.8	48	59.97	3.3159	0.0023	10	33 50).7	4.255	0.471	69.6	79	159				1329
2590	8.4	49	4.38	3.4140	0.0030	14	39 37	1.7	4.261	0.485	. 90.1	751	758			14	1494
2591	8.79	6 49	6.93	+3.3685	-0.0027	+12	46 49	0.0*	-4.265	-0.478	82.6	301	R			[12	1353]
2592	8.6	49		3.3284	0.0024		5 38		4.268	0.472	69.0	58	81				1365
2593	8.1	49		3.3675	0.0027		44 20		4.272	0.478	71.6	271	301				1354
2594	9.1	49		3.3521	0.0026	12	5 43	- 1	4.285	0.476	82.6	302	R				1355]
2595	8.4	49	24.22	3.3305	0.0024	11	11 13		4.290	0.473	69.0	58	81				1368
2596	5.9	6 49	33.09	+3.3052	-0.0022	+10	7 0).I	-4.302	-0.469	77.6	2	69	612	708	10	1335
2597	8.7	49		3.3626	0.0026		32 18		4.303	0.477	71.6	271	301		•		1357
2598	8.5	49		3.4024	0.0029		11 21		4.304	0.483	71.7	284					1496
2599	8.5	49		3-3475	0.0025		54 16	- 1	4.314	0.475	83.7		751	758			1369
2600	8.4			3-3937	· ·		49 56		4.322	0.481		283		=			1482
II .	-					-	-	- '	-							_	

¹ BD 9.5; Schätz. 8.8 8.8 ² BD 9.4; Schätz. 8.7 8.8 — ³ Statt 14°1476 beobachtet, welcher B.B. III S. 280 falsch angesetzt ist 14°9'o st. 14°0'9 4 9.3 10.5 ⁵ BD 9.0; Schätz. 8.5 8.6 ⁶ BD 9.2 ⁷ BD 8.0; Schätz. 8.5 8.5 ⁸ BD 9.2; Schätz. 8.7 8.8 ⁹ Nur Z. 301; BD 9.3

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B.D.
2601	8.9	6 ^h 49 ^m 50.58	+3:3095	-0.0023	+10°18' 8"5	-4:327	-0.469	68.5	2 69	10° 1338
2602	7.81	49 53.10	3.3391	0.0025	11 33 8.8	4.331	0.474	70.6	84 299	11 1370
2603	8.82	49 53.83	3.4078	0.0030	14 25 1.7	4.332	0.483	83.1	305 R	[14 1497]
2604	8.58	49 59.67	1	0.0031	14 53 12.0	4.340	0.485	71.7	285 309	14 1499
	8.8		3.4192			(81.6	159 R	[10 1341]
2605		50 1.37	3.3190	0.0024	10 42 16.8	4.342	0.471		*′	
2606	9.0	6 50 12.03	+3.3191	-0.0024	+10 42 46.9	-4.358	-0.470	81.6	159 R	[10 1342]
2607	8.8	50 19.02	3.3332	0.0025	11 18 33.6	4.368	0.472	83.0	58 751 758	11 1375
2608	8.3	50 19.63	3.3328	0.0025	11 17 36.0	4.369	0.472	83.1	81 751 758	[11 1376]
2609	9.1	50 21.86	3.4176	0.0031	14 49 27.8*	4.372	0.484	77.8	285 309 759	[14 1502]
2610	9.0	50 25.14	3.4176	0.0031	14 49 35.7*	4.376	0.484	77.8	285 309 759	14 1503
2611	7.2	6 50 26.96	+3.3512	-0.0026	+12 4 11.4	-4.379	-0.475	71.6	275 302	12 1361
2612	7.64	50 32.30	3.3291	0.0025	11 8 13.7	4.387	0.472	71.6	84 299	11 1377
2613	8.7	50 39.47	3.3041	0.0023	10 4 43.9	4.397	0.468	86.6	612 708	[10 1343]
2614	8.9	50 51.87	3.3193	0.0024	10 43 38.1	4.414	0.470	69.1	4 79 159	10 1345
2615 ⁶	8.6	50 56.87	3-3352	0.0026	11 23 56.4	4.421	0.472	69.0	58 81	11 1379
2616	7.46	6 51 1.11	+3.4069	-0.0031	+14 23 35.4	-4.428	-0.483	71.7	284 305	14 1509
2617	8.9	51 4.56	3.4179	0.0032	14 50 47.7	4.432	0.484	71.7	285 309	14 1511
2618	8.4	51 6.38	3.4066	0.0031	14 23 5.0	4.435	0.483	71.7	284 305	14 1512
2619	7.6	51 8.09	3.4073	0.0031	14 24 49.4	4.437	0.483	71.7	284 305	14 1513
2620	8.6	51 8.73	3.3175	0.0025	10 39 7.97	4.438	0.470	68.9 69.1	5 Beob.	10 1348
2621	8.28	6 51 11.81	+3.3790	-0.0029	+13 14 18.6	-4.443	-0.479	77.8	282 304 751	13 1494
2622	8.89	51 13.73	3.3174	0.0025	10 39 6.9*	4.445	0.470	83.5	159 758 759	10 1350
2623	8.0 ¹⁰	51 16.27	3.3832	0.0029	13 24 56.6	4.449	0.479	71.7	283 308	13 1495
2624	9.1	51 21.89	3.3844	0.0030	13 28 5.3	4.457	0.479	71.7	283 308	[13 1496]
2625	8.8	51 27.76	3.3520	0.0030	12 6 51.3	4.465	0.475	83.7	275 751 759	12 1367
Ĭ									_	
2626	8.5	6 51 30.42	+3.3022	-0.0024	+10 0 27.4	-4.469	-0.467	77.6	2 69 612 708	
2627	8.6	52 3.82	3.3939	0.0031	13 52 12.1	4.517	0.480	71.7	283 308 282 304	13 1502
2628	8.6	52 17.00	3.3766	0.0030	13 9 16.9	4.535	0.478	71.6	l . " '	13 1503
2629	8.5	52 22.43	3.4089	0.0032	14 29 40.1	4.543	0.482	71.7	284 305	14 1519
2630	9.2	52 31.79	3.3516	0.0028	12 6 39.7	4.556	0.474	82.6	302 R	
2631	8.7	6 52 32.98	+3.3195	-0.0026	+10 45 5.7	-4.558	-0.469	69.1	4 79 159	10 1360
2632	9.011	52 38.76	3.3703	0.0030	12 53 46.9	4.566	0.477	71.6	271 301	[12 1373]
2633	8.5	52 43.96	3.3268	0.0026	11 3 57.0	4.574	0.470	75-4	58 81 740	11 1396
2634	7.8	52 54.01	3.3482	0.0028	11 58 17.4	4.588	0.473	76.5	84 299 740	11 1398
2635	8.8	53 7.71	3.3227	0.0027	10 53 43.2	4.607	0.469	69.1	4 79 159	10 1365
2636	8.7	6 53 13.44	+3.3038	-0.0025	+10 5 35.1	-4.615	-0.467	77.6	2 69 612 708	10 1367
2637	8.7	53 23.04	3.3509	0.0029	12 5 24.2	4.629	0.473	71.6	275 302	12 1379
2638	7.7	53 36.41	3.3700	0.0030	12 53 40.9	4.648	0.476	71.7	271 301 304	12 1381
2639	8.0	53 38.50		0.0031	12 54 42.1	4.651	0.476	71.6	271 282 301 304	12 1382
2640	8.8	53 40.56	3.3489	0.0029	12 0 43.3	4.654	0.473	71.6	275 302	12 1383
2641	8.6	6 53 49.74	+3.3937	-0.0033	+13 53 19.4	-4.667	-0.479	71.7	283 308	13 1514
2642	8.2	53 56.66	3.3622	0.0030	12 34 22.0	4.677	0.475	71.6	271 301	12 1384
2643	7.5	54 3.92	3.3202	0.0027	10 47 55.4	4.687	0.469	69.1	4 79 159	10 1370
2644	7.312	54 11.81	3.3473	0.0029	11 56 53.8	4.698	0.472	76.5	84 299 740	11 1408
2645	8.7	54 16.97	3.3107	0.0026	10 23 49.7	4.705	0.467	68.5	2 69	10 1372
2646 ¹⁸	8.9	6 54 27.81	+3.3472	-0.0029	+11 56 50.6	-4.721	-0.472	85.1	299 740 751 758	11 1409
2647	8.9	54 31.59	3.3798	0.0032	13 19 9.7	4.726	0.477	71.6	282 304	13 1518
2648	7.914		3.4209	0.0036	15 1 17.6	4.739	0.483	71.7	285 309	15 1427
2649	8.7	54 41.56	3.3804	0.0032	13 20 48.2	4.741	0.477	71.6	282 304	13 1520
2650	8.6	55 6.47	3.3966	_		4.776	1		284 305	14 1534
	-							 D 9.1; Schi		7.0 8.3
1 .		3 8.4	- 14 ar 2.30	3, DD 9.4	; 10 ^m o praec. 4 ^s	40 A.	- DI	. y.i, 130111		7.0 0.3

Nr.	Gr.	1	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl.	1875	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В.:	D.
2651	8.2	6 ¹	55"	11:84	+3:3305	-0.0029	+11°1	14' 59.2	-4.783	-0.470	75-4	58	81	740		1101	414
2652	9.0		55	13.12*	3.3466	0.0030		55 55.7	4.785	0.472	81.6	84		• •		[11]	
2653	8.o¹		55	15.44	3.4162	0.0036		50 17.2	4.788	0.482	71.7	285	309			14 1	
2654	8.63		55	15.65	3.3661	0.0032	12 4	5 15.0	4.789	0.475	71.6	271	275	301	302	12 1	394
2655	7.8		55	18.24	3.3662	0.0032	12 4	15 28.3	4.792	0.475	71.6	271	275	108	302	12 1	395
2656	8.28	6	55	34.26	+3.3949	-0.0034	4 12 6	57 37.7	-4.815	-0.479	71.7	283	308			13 1	
2657	8.7		55	46.76	3.3071	0.0027		15 39.0	4.833	0.466	68.5	2	69			10 1	1
2658	7.7		55	48.55	3.3782	0.0033	13 1		4.835	0.476	71.6	282	304			13 1	
2659	8.6		56	1,54	3.3457	0.0031	_	54 19.0	4.854	0.471	76.5	84	299	740		11 1	
2660	8.3		56	3.32	3.3327	0.0030	1	21 17.2	4.856	0.470	69.0	58	81	• •		111	
2661	_	6	-		+3.3656	_				'-	84.1	20.		0			1
2662	9.0 8.6	0	56 56	3.45 8.19	3.3752	-0.0032 0.0033		14 37.2 8 51.7	-4.856 4.863	-0.474 0.475	71.6	301 282	304	758		12 1	- 1
2663	7.5		56	8.48	3.4081	0.0035		30 56.6	4.864	0.480	71.7	284	305			13 1	1
2664	8.7		56	20.84	3.3488	0.0031		2 22.0	4.881	0.472	71.6	275	302			12 1	
2665	8.74		56	22.63	3.4158	0.0037		50 17.0	4.884	0.481	77.8	285	309	751		14 1	- 1
		,	-	•				•		1		1				1	-
2666	5.0	6	•	42.57	+3.3273	-0.0030		7 58.5	-4.912	-0.468	69.0	58	81			11 1	٠ ا
2667	7.76		-	44.62	3.3230	0.0029	10 5		4.915	0.468	69.1	4	79	159		10 1	T .
2668 2669	7.9 ⁶ 8.8		-	49.26	3.4162	0.0037 0.0036	_	51 40.7 16 37.6	4.921	0.481	77.8	285 284	309	758		14 1	1
2670	6.77		56 56	51.05 51.23	3.4020 3.3661	0.0030		16 31.9	4.924	0.479	71.7 71.6	271	305			14 1	- 1
			-	31.23		_		-	4.924	0.474		•	-				
2671	8.6	6	3	55.24	+3.3751	-0.0034	_		-4.930	-0.475	71.6	282	304			13 1	
2672	8.06		56	59.14	3.3999	0.0036	-	1 26.0	4.935	0.478	71.7	283	308			14 1	• • •
2673	9.3		57	10,0	3.3437	0.0031		19 59.1	4.936	0.471	83.0	299	_			[11 1	
2674	8.6 ⁸ 8.0 ⁹		57	9.17	3.4209	0.0038		3 47.3*	4.950	0.481	82.7 82.7	_	eob.			15 1	
2675			57	13.44	3.4208	0.0038	15	3 31.2	4-955	0.481	02.7	Ť	eob.			15 1	445
267610		6	57	20.52	+3.3327	-0.0030	+11 2		-4.965	-0.469	75.4	58		740		111	- 1
2677	8.9		57	28.64	3.3427	0.0031		17 53.0	4.977	0.470	70.6	84	299			111	- 1
2678	8.8		57	32.01	3.3562	0.0033	12 2	•	4.982	0.472	71.6	275	302			12 1	·
2679 2680	8.8 8.7		57	39.86 46.00	3.3206	0.0030		51 28.8	4-993	0.467	73.9 71.6	282	79 304	129	740		
! !	·		57	•		1	_	25 21.3	5.001	0.475	•	1	-				540
2681	8.7	6	57	52.55	+3.4079	-0.0037	+14 3		-5.011	-0.479	71.7	284	305				554
2682	8.311		57	56.70	3.4049	0.0037	_	24 46.1	5.017	0.479	71.7	284	305			14 1	_
2683	8.912		57	58.86	3.4176	0.0038		6 23.0*	5.020	0.480	71.7	285	309			[14]	
2684	8.9 8.8		57	59.38	3.3540	0.0033		16 44.7	5.020	0.471	71.6 69.0	² 75 58	302 81			12 1	·
2685			58	15.16	3.3328	0.0031	11 2	23 6.6	5.043	0.468	09.0	ľ					436
2686	8.2	6	-	24.71	+3.3900	-0.0036		7 57.1	-5.056	-0.476	71.7		308			_	544
2687	8.7		58		3.3351	0.0032		29 13.6	5.058	0.468	70.6		299				438
2688	8.9		58	28.48	3.3175	0.0030	10 4		5.061	0.466	69.1		79	159			404
2689	7.218			28.82	3.4106	0.0038		39 33.4 "	5.062	0.479	82.7		leob.				1558
2690	7.9		58	31.60	3.3923	0.0037		53 46.5	5.066	0.476	71.7	1	308			13 1	
2691	8.4	6	58	32.06	+3.3829	0.0036		30 17.7	-5.066	-0.475	71.6		304			_	1546
2692	8.9		58	-	3.3221	0.0031		56 10.5	5.081	0.466	83.0		751		_^.		1408
2693	8.5			46.12	3.4217	0.0039	_	7 9.5	5.086	0.480	80.9	285		751	760		
2694	8.2			47.25	3.3135	0.0030	10 3		5.088	0.465	69.1	4	79	159			1409
2695	7.8		58	52.05	3.3332	0.0032		24 40.2	5.095	0.468	75-4	58		740			1439
2696	8.814	6	58	55.59	+3.3805	-0.0036		24 32.9	-5.100	-0.475	71.6		304			[13 1	
2697	7.8		59	0.67	3.3988	0.0038		10 24.6	5.107	0.477	71.7		305			14 1	
2698	9.1		59	7.25	3.3367	0.0032		33 39.5	5.116	0.468	81.9	-	leob.			11 1	
2699	8.5		59	12.88	3.3660	0.0035		1.11 8	5.124	0.472	71.6		301			12 1	
2700	9.1	ı	_	18.66	3.3466	0.0033	11 5	59 1.1	5.132		71.6	275	302			12 1	420
	1 B	D 8	.5; \$	Schätz. 8		* BD 9			seq. 0:2 40		4 BD 9.2					BD S	
	BD 8			⁷ Röt 12 BD			3.5 9.0 8		8 II	.0 7.7 7.	7 8.8 7.9		10	10 I	raec.	3" 20"	в.
ľ	יעם	J.0		- 60	y·4	18 7.0 6.7	1.2 1.0	J.4	14 BD 9	1.4							İ

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen		B.D.
2701	8.9	6 ^h 59 ^t	m 22:65	+3:3660	o:oo35	+12°48′21	-5.138	-0.472	83.1	301 R		[120 1421]
2702	8.6	59	23.56	3.3107	0.0030	10 27 19.		0.464	69.1	4 79 15	9	10 1413
2703	8.7	59	42.98	3.3096	0.0031	10 24 40.	5.166	0.464	69.1	4 79 15	9	10 1414
2704	9.5¹	59	49.38	3.3981	0.0038	14 9 36.	5.175	0.477	82.7	305 R		[14 1563]
2705	9.0°	59	54.80	3.4078	0.0039	14 33 57-	5.183	0.478	83.1	309 R		[14 1565]
2706	7·38	6 59	54.87	+3.3845	-0.0037	+13 35 35.	-5.183	-0.475	71.7	283 308		13 1556
2707	8.6	59	55.80	3.3264	0.0032	11 8 1.	5.184	0.466	69.0	58 81		11 1447
2708	8.8	59	55.96	3.3798	0.0037	13 23 50.	5.185	0.474	71.6	282 304		13 1555
2709	8.8	59	58.24	3.3484	0.0034	12 4 17.		0.469	77.1	275 302 74	0	12 1425
2710	8.8	7 0	2.18	3.3589	0.0035	12 30 55.	5.194	0.471	77.1	271 301 74	I	12 1427
2711	8.2	7 0	13.07	+3.3015	-0.0030	+10 4 15.	-5.209	-0.463	77.6		2 708	10 1416
2712	8.6	0	24.24	3.3978	0.0039	14 9 19.	5.225	0.476	71.7	283 284 30		-
2713	8.5	0	27.98	3.3984	0.0039	14 10 56.	1	0.476	71.7	283 284 30	5 308	14 1567
2714	8.8	0	•	3.3302	0.0033	11 18 13.	.	0.467	69.0	58 81		11 1453
2715	8.2	0	30.25	3.4068	0.0040	14 32 1.0	5.233	0.477	71.7	285 309		14 1568
2716	8.8	7 0	43-55	+3.3450	-0.0034	+11 56 16.	5 -5.252	-0.469	76.5	84 299 74	0	11 1455
2717	8.7	0	46.28	3.3597	0.0036	12 33 42.0	5.256	0.471	82.7	5 Beob.		12 1429
2718	9.0	0	46.57	3.4075	0.0040	14 33 52.	5.256	0.477	71.7	285 309	_	14 1570
2719	8.7	0		3.3432	0.0034	11 51 36.		0.468	89.6	740 751 75	4 758	
*2720	8.8	0	51.39	3.3246	0.0033	11 4 1.9	5.263	0.466	70.5	58 299		11 1457
2721	8.9	7 0	55.40	+3.3040	-0.0031	+10 11 13.:	-5.268	-0.463	77.6	2 69 61	2 708	10 1422
2722	9.1	0	000	3.3405	0.0034	11 44 55	5.269	0.468	71.6	275 302		11 1459
2723	8.2	0		3.3645	0.0036	12 45 54.	5.270	0.471	75-4	164 282 30		
2724	8.7	0	• ′	3.3247	0.0033	11 4 26.		0.465	70.1	81 84 29	9	11 1461
2725	8.8	I	13.48	3.3277	0.0033	11 12 27.	5.294	0.466	90.1	760 761		11 1464
2726	8.8	7 1	29.43	+3.3286	-0.0034	+11 14 47.	-5.316	-0.466	89.5	740 760 76	I	11 1466
2727	8.8	I	33.76	3.3196	0.0033	10 51 45.		0.464	83.1	74 754 75	6	10 1425
2728	8.8	1	٠.	3.2988	0.0031	9 58 10.	. •••	0.462	74.9	6 Beob.		10 1426
2729	7.84	1	0	3.3256	0.0034	11 7 12.0	" "	0.465	89.5	740 760 76		11 1467
2730	8.8	I	38.27	3.3111	0.0032	10 29 52.	5.329	0.463	83.1	74 756 75	9	10 1427
2731	9.4		40.20	+3.3543	0.0036	+12 20 38.	-5.331	-0.469	82.7	302 R		[12 1436]
2732	9.1		42.97	3.4029	0.0041	14 23 22.:		0.476	82.2	279 R		
2733	var.5	I		3.3045	0.0032	10 13 10.	1	0.462	95.3	R(2)		10 1428
2734	8.9	I	31-	3.3345	0.0035	11 30 12.0	1	0.466	90.1	760 761	4	11 1468
2735	8.5	2	•	3.3050	0.0032	10 14 33.0		0.462	79.8	71 145 75	0 759	
2736	9.06	7 2	5.80	+3.3566	-0.0037	+12 26 58.		-0.469		66 R		[12 1438]
2737	8.8	2	•	3.3546	0.0036	12 21 47.		0.469	_	275 302		12 1439
2738	8.87	2	0 00	3.4018	0.0041	14 21 12.		0.476	_	152 279		14 1577
2739	8.7	2 2	14.03 28.46	3.3083	0.0033	10 23 5.	1	0.463	_	74 756 76	2	10 1432
2740	8.4			3.3897	0.0040	13 51 5.		0.474	70.6	152 279		13 1570
2741	8.6	7 2	•	+3.3734	-0.0039	+13 10 7.		-0.471	70.8	152 279 28		13 1571
2742	7.8	2		3.3776	0.0039	13 20 46.	1	0.472	_	150 152 27		13 1572
2743 ⁸	8.7	3		3.3633	0.0038	12 44 52.:	! -	0.470		148a 752 75	7	12 1444
2744	8.5°	3		3.4190	0.0043	15 4 58.	1 -	0.477	81.7	163 R	^	[15 1486]
2745	8.7	3		3.3209	0.0035	10 56 41.		0.463	75.5	74 93 74	U	10 1438
2746	8.4	7 3		+3.3826	-0.0040	+13 34 4.		-0.472	70.6	150 281		13 1574
2747	8.6	3		3.3059	0.0033	10 17 53.0	.	0.461	69.6	71 145	_	10 1439
2748	8.9	3		3.3311		11 23 4.5		0.465	89.5	740 760 76	I	11 1480
2749 2750	9.1 9.4 ¹⁰	3	37.50 54.10	3.3112	0.0034 0.0044	10 31 50.1		0.462		754 756 162 285 30	0 754	10 1440
2/30												
	8 R Car	n. min. ;	8.2 8.2		Nur Z. 66		D 9.5 7 BD 9		8.2; Schätz. ⁸ 9 ^m 4 p	7.2 7.5 racc. 1* 4' B.;		4 7.3 7.8 eq. 4° 2' B.
1	Nur :	Z. 163;	BD 9.4	¹⁰ 9.	3 9.2 9.1	10.0						ļ



Nr.	Gr.	A. .	R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B.D.
2751	9.0	7 ^h	4 ^m 1 2 ⁵ 85	+3:3530	-0:0038	+12° 19′ 34.0*	-5.545	-0.467	81.7	147 R	[12° 1453]
2752	8.5		4 16.44	3.3823	0.0041	13 34 0.6	5.551	0.471	70.6	150 281	13 1577
2753	8.5		4 17.44	3.3068	0.0034	10 20 48.2	5.552	0.461	69.6	71 145	10 1443
2754	8.41		4 21.15	3.3177	0.0035	10 49 4.3	5.557	0.462	69.1	74 93	10 1444
2755	8.7		4 30.40	3.3420	0.0037	11 51 46.0	5.570	0.466	90.1	760 761	11 1492
2756	8.6	7	4 33-35	+3.3606	0.0039	+12 39 21.3	-5.574	-0.468	81.7 84.6	5 Beob.	
2757	8.3		4 33·33 4 42.38	3.4109	0.0044	14 46 37.4	5.587	0.475	70.2	162 163	12 1456 14 1589
2758	8.8		4 44.66	3.3249	0.0036	11 8 5.3	5.590	0.463	89.5	740 760 761	
2759	8.2		4 56.78	3.3152	0.0035	10 43 6.9	5.607	0.462	69.1	74 93	11 1493
2760	8.6		4 58.03	3.4161	0.0045	14 59 45.6	5.609	0.476	70.9	14 93 162 163 309	10 1448
	1 1			-							15 1498
2761	8.7		5 0.24	+3.4129	-0.0044	+14 51 51.1	-5.612	-0.475	70.6	152 279	14 1593
2762	9.1		5 12.31	3.4140	0.0045	14 54 47.6	5.629	0.475	90.1	756 759	14 1594
2763	8.8		5 14.18	3.4135	0.0045	14 53 30.9	5.631	0.475	70.2	152 162 163	[14 1596]
2764	8.4		5 27·73°	3.3622	0.0040	12 44 21.5	5.651	0.468	81.7 84.6	5 Be ob.	12 1463
2765	8.1		5 36.75	3.3077	0.0035	10 24 17.1	5.663	0.460	69.1	74 93	10 1453
2766	8.8	7	5 41.13	+3.3698	-0.0041	+13 3 49.0	-5.669	-0.469	70.6	150 281	13 1588
2767	8.5	1	5 42.47	3.3029	0.0035	10 11 40.9	5.671	0.460	78.1	71 145 612 708	
2768	8.5		5 52.63	3.3478	0.0039	12 7 44.9	5.685	0.466	71.6 71.1	758(\frac{1}{2}) 275 302	12 1464
2769	8.8		5 54.38	3.3277	0.0037	11 16 13.0	5.688	0.463	89.5	740 760 761	11 1503
2770	8.6		6 12.22	3.3409	0.0039	11 50 29.2	5.713	0.465	84.6	145 740 760 761	11 1506
		_			_			,	-		
2771	9.4	•	6 13.70	+3.4159	0.0046	+15 0 40.3	-5.715	-0.475	81.7	162 R	[15 1508]
2772	7.23	ĺ	6 20.53	3.3910	0.0044	13 58 19.5	5.724	0.471	70.6	152 279	14 1600
2773	9.1		6 24.18	3.3487	0.0039	12 10 39.2*	5.730	0.465	69.6	66 147	
2774	8.7		6 30.61	3.3800	0.0043	13 30 38.6	5.739	0.470	70.6	150 281	13 1596
2775	8.8		6 31.71	3.3376	0.0039	II 42 7.3	5.740	0.464	89.5	740 760 761	11 1508
2776	9.1	7	6 36.99	+3.3839	-0.0043	+13 40 26.7	-5.747	-0.470	80.4	152 279 756 759	13 1597
2777	8.9		6 42.07	3.3411	0.0039	11 51 16.3	5.754	0.464	89.5	740 760 761	11 1509
2778	8.8		6 52.12	3.3322	0.0038	11 28 36.7	5.769	0.463	89.5	741 760 761	11 1510
2779	7.83		6 55.27	3.3188	0.0037	10 54 5.1	5.773	0.461	75.5	74 93 741	10 1458
2780	8.0		6 55.48	3-3959	0.0045	14 11 7.5	5.773	0.472	90.1	756 759	14 1603
2781	8.7	7	7 3.24	+3.3462	-0.0040	+12 4 43.8	-5.784	-0.465	77.1 76.0	758(1) 275 302 740	12 1467
2782	8.84		7 5.55	3.3492	0.0040	12 12 23.1	5.787	0.465	69.6	66 147	[12 1468]
2783	8.6	1	7 8.94	3.3162	0.0037	10 47 30.1	5.792	0.460	69.1	74 93	10 1460
2784	9.2		7 9.39	3.3926	0.0044	14 3 20.7	5.793	0.471	82.2	279 R	[14 1604]
2785	9.0	1	7 10.79	3.4152	0.0047	15 0 7.7	5.795	0.474	70.2	162 163	15 1514
			_			. , ,			,	Ů	
2786	8.7		7 27.63	+3.3930	1	+14 4 21.2	-5.818	-0.471	70.6	152 279	14 1605
2787	8.9		7 30.58	3.3303	0.0039	11 24 15.5	5.822	0.462		760 761	11 1513
*2788	8.9		7 32.76	3.4096	0.0046	14 46 27.9	5.825	0.473	70.2	162 163	14 1606
2789	6.9 s		7 34.46	3.3518	0.0041	12 19 43.4	5.828 5.820	0.465	77.1 76.0	758(1) 275 302 741	
2790	8.96		7 35.50	3-3479	0.0040	12 9 42.4	5.829	0.465	69.6	66 147	[12 1470]
2791	8.57	7	7 52.52	+3.3025	0.0036	+10 12 21.2	-5.853	-0.458	78.1	71 145 612 708	
2792	8.6		7 52.62	3.3962	0.0045	14 12 59.9	5.853	0.471	70.6	152 279	14 1608
2793	8.78		8 0.32	3.3031	0.0037	10 14 4.7	5.864	0.458	78.1	71 145 R	[10 1466]
2794	8.3		8 6.33	3.3260	0.0039	11 13 37.0	5.872	0.461	89.5	740 760 762	11 1514
2795	8.4		8 8.23	3.3669	0.0043	12 58 46.2	5.875	0.467	70.6	150 281	13 1606
2796	9.1	7	8 12.47	+3.3661	-0.0043	+12 56 45.7	-5.881	-0.467	80.1 83.4	148a 164 752 757)
2797	9.1	•	8 13.40	3.3661	0.0043	12 56 46.8	5.882	0.467		164a 752 757	12 1471
2798	8.6		8 14.42	3.3276		11 17 55.2	5.883	0.461	89.5	740 761 762	11 1517
2799	8.99	1	8 25.62	3.3673	1	13 0 13.2	5.899	0.467	70.6	150 281	13 1607
2800	9.1		8 32.00	3.3531		_	5.908	0.465			[12 1475]
l ·	l n	D 0 -	_								
	• ВD 9	D 8.9	⁷ BD 9	O 6.5; Sch	atz. 7.3 7.: BD 9.2	2		- PD 9.5	; Schätz. 8.	7 9.0 - 0.3 6.7	7 6.5 8.0
	-2 9	-7	<i></i> 9		7·=	3.1 ocd. 2.	J 11.				ļ

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
2801	8.4	7 ^h 8	m 38:31	+3:3926	-0.0046	+14° 4'46.4	-5:917	-0!470	70.6	152 279	14° 1615
2802	9.1	. 8	_	3.3171	0.0038	10 51 2.7	5.920	0.460	69.1	74 93	10 1468
2803	8.5	8	45.84	3.4151	0.0048	15 1 32.9	5.927	0.473	70.2	162 163	15 1520
2804	8.8	9	10.75	3.3077	0.0038	10 27 7.2	5.962	0.458	69.1	74 93	10 1469
2805	9.0	9	12.67	3.4049	0.0047	14 36 30.6	5.965	0.471	70.2	162 163	14 1617
2806	8.4	7 9	17.89	+3.3022	-0.0037	+10 12 50.4	-5.972	-0.457	78.3	71 145 705 706	10 1470
2807	8.7	9		3.3591	0.0043	12 40 10.5	5.981	0.465		148a 164 752 757	
2808	8.9	9	46.95	3.3336	0.0041	11 34 57.7	6.012	0.461	89.5	740 760 761	11 1524
2809	8.61	9	51.09	3.2974	0.0037	10 0 52.3	6.018	0.456	87.1	707 709	[10 1473]
2810	8.7	9	55.48	3.3509	0.0043	12 19 42.1	6.024	0.463	83.4 81.4	758(1) 147 752 757	12 1481
2811	8.9	7 9	58.52	+3.3159	0.0039	+10 49 12.5	-6.028	-0.459	69.1	74 93	10 1474
2812	8.0	10	7.90*	3.3921	0.0047	14 5 12.1	6.041	0.469	70.6	152 279	14 1619
2813	8.7	10	12.75	3.3423	0.0042	11 57 42.8	6.048	0.462	89.5	740 760 761	11 1526
2814	8.8	10	•	3.3852	0.0046	13 47 40.8	6.054	0.468	70.6	150 281	13 1618
2815	7.9	10	16.88	3.3280	0.0041	11 20 49.0	6.054	0.460	90.1	761 762	11 1527
2816	8.7	7 10	27.10	+3.3832	-0.0046	+13 42 49.3	-6.068	-0.468	70.6	150 281	13 1620
2817	8.9	10	27.13	3.3567	0.0044	12 34 56.2	6.068	0.464	77.8 81.7	148a 164 R	[12 1485]
28182	8.7	10	29.93	3.3809	0.0046	13 36 57.8*	6.072	0.467	80.4	152 279 756 759	13 1623
2819	8.7	10	33.09	3.3382	0.0042	11 47 32.1	6.076	0.461	89.5	740 762 764	11 1530
2820	8.5	10	34-47	3.3085	0.0039	10 30 15.1	6.078	0.457	69.1	74 93	10 1477
2821	9.3	7 10	38.96	+3.3183	-0.0040	+10 55 52.9	6.084	-0.458	92.7	756 R	
2822	8.8	10	49-55	3.3900	0.0047	14 0 27.1	6.099	0.468	70.6	152 279	14 1622
2823	8.9	10	52.81	3.3272	0.0041	11 19 19.1	6.104	0.460	90.1	760 761	11 1535
2824	8.98	10	• •	3.3522	0.0044	12 23 56.9	6.113	0.463	1.18	66 R	12 1489
2825	8.5	11	19.11	3.3346	0.0042	11 38 53.6	6.140	0.460	90.1	762 763 764	11 1538
2826	9.0	7 11	27.47	+3.3304	-0.0042	+11 28 5.5	-6.152	-0.460	90.1	760 764	11 1541
2827	8.8	11	29.57	3.3367	0.0042	II 44 34.5	6.155	0.460	90.1	761 762	11 1543
2828	7.9		35.49	3.4033	0.0049	14 35 15.1	6.163	0.470	70.2	162 163	14 1628
28294	8.4	11	•	3.3177	0.0041	10 55 10.3	6.169	0.458	79.6 76.1	74 93 759 7650	
2830	8.35	11	42.82	3.3263	0.0042	11 17 45.5	6.173	0.459	89.5	740 761 762	11 1544
2831	8.0	7 11		+3.3836	-0.0047	+13 45 12.2	-6.176	-0.467	70.6	152 279	13 1626
2832	9.6	11	., 0	3.3840	0.0048	13 46 17.2	6.182	0.467	92.7	756 R	l
2833	8.9	11	• • •	3.3860	0.0048	13 51 47.3	6.189	0.467	70.6	152 279	13 1627
2834	8.8	11	• •	3.3551	0.0045	12 32 36.8	6.196	0.463	80.1 83.4	148a 164 752 757	
2835	8.26	12	•	3.3441	0.0044	12 4 2.7	6.197	0.461	84.6 82.9	5 Beob.	12 1495
2836	7.67		12.53	+3.3088	-0.0040	+10 32 26.7	-6.215	-0.456	69.1	74 93	10 1490
2837	9.0		20.81	3.3838	0.0048	13 46 32.8	6.226	0.466	80.4	152 279 759 765	
2838	8.28	12		3.3930	0.0049	14 10 14.7	6.243	0.467	70.6	152 279	14 1636
2839 2840	8.4 ⁹ 8.6		33.69 37.16	3.3116	0.0041 0.0049	10 40 14.3 13 57 2.4	6.244	0.456	69.4 70.6	74 93 145 150 281	10 1494
11 1				1	İ				·	*	•
2841	8.210		41.41	+3.3106	-0.0041	+10 37 35.9	-6.254	-0.456	69.4	71 93 145	10 1495
*2842	8.611		47.14	3.3795	0.0048	13 36 0.6	6.262	0.465	70.6	152 279	13 1634
2843 2844	8.9 8.8		51.11	3.3739	0.0047	13 21 47.0	6.268 6.289	0.465	70.6	150 281	13 1635
2845	8.6	13	5.96 12.17	3.3132 3.3994	0.0041	10 44 49.0 14 27 4.2	6.297	0.456	69.1 70.2	74 93 162 163	10 1497 14 1640
1 1						-					l .
2846	9.2	_	27.08	+3.3510	-0.0046	+12 23 28.2	-6.318	-0.461	81.7	147 R	[12 1501]
2847 2848	8.4 9.0	_	31.50	3.4153	0.0052 0.0044	15 7 45.2 11 48 21.4	6.324	0.470	70.2	162 163 760 761	15 1544
2849	8.8	1	45·47 47·52	3·3373 3·3508	0.0044	12 23 12.8	6.343 6.346	0.459	90.1 83.4 81.4	758(1) 147 752 757	11 1551
2850	8.5	14		1	0.0051	_		0.467		150 (1) 141 152 151	14 1642
			_					-			
I .		D 9.1 .8: Sch	≖9.5 3 ätz. 8.5			praec. 7 ⁸ 1!5 A. 8.3 7.7 8.6 8.3 8		Z. 66; BI 7 BD		4 2 Sterne 10 ^m 5 pra 8 BD 8.9; Schät	
			ätz. 8.0 8			7.7; Schätz. 7.3			ol. med.	_2 0.9, Dellai	,
	•	• •		•			- •				



Nr.	Gr.	A.R	. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
2851	7.9	7 ^h 14	™ o:64	+3:3722	-0.0048	+13° 18′ 40.″1	-6.364	-0.464	70.6	150 281	13° 1637
2852	8.8	14	7.69	3-3570	0.0047	12 39 38.9	6.374	0.461	80.1 83.4	148a 164 752 757	12 1506
2853	8.31	14	7.90	3.3055	0.0041	10 25 37.8	6.374	0.454	69.1	74 93	10 1505
2854	8.8	14	9.38	3.3225	0.0043	11 10 5.8	6.376	0.457	89.5	740 760 761	11 1557
2855	8.5	14	18.69	3.3667	0.0048	13 4 57.9	6.389	0.463	70.6	150 281	13 1640
2856	7.9	7 14	19.77*	+3.3741	-0.0049		6 001	2.6		750 000	
2857	8.6	14		1		+13 23 47.7	-6.391	-0.464	70.6	152 279	13 1641
2858	8.1	14	• :	3.3124	0.0042	10 44 2.7	6.396	0.455	69.1	74 93	10 1507
2859	8.9	14	-	3.3241	0.0043	11 14 39.7 10 46 37.8	6.408	0.457	89.5	740 761 762	11 1558
2860	9.2	14		3.3134	0.0042	9 58 58.7	6.413	0.455	69.3 86.6	71 74 93 145 612 708	10 1508
1	i ' I						6.417	0.452	80.0	012 /00	
2861	8.9	7 14	40.24	+3.3228	-0.0044	+11 11 28.0	6.419	-0.456	89.5	740 761 762	11 1559
2862	8.8		47.03	3-3449	0.0046	12 9 3.3	6.428	0.459	69.6 69.5	66 75δ(}) 147	12 1509
2863	9.0	14	47.87	3.2950	0.0041	9 58 41.0	6.430	0.452	8 6.6	612 708	[10 1509]
2864	8.4	14		3.3176	0.0043	10 58 3.7	6.432	0.455	89.5	740 761 762	11 1560
2865	8.5	14	55.38	3.4085	0.0053	14 52 31.0	6.440	0.468	70.2	162 163	14 1644
2866	8.8	7 14	56.90	+3.3500	-0.0047	+12 22 29.3	-6.442	-0.460	70.1 69.9	758(\frac{1}{2}) 147 148a 164	12 1512
2867	9.0	14		3.3429	0.0046	12 4 1.4	6.446	0.459	93.2 85.2	75δ(1) R	[12 1514]
2868	9.0	15		3.3132	0.0043	10 46 43.4	6.456	0.455	83.1	74 756 759	10 1510
28692	8.9	15		3.3005	0.0042	10 13 27.4	6.457	0.453	69.6	71 145	10 1511
2870	8.2	15		3.3930	0.0052	14 13 17.0	6.462	0.466	70.6	152 279	14 1646
n I		_	-	•				1			
2871	9.0	7 15		+3.3509	-0.0047	+12 25 12.6	-6.470	-0.460		758(1) 147 752 757	12 1516
2872	8.3	15		3.3917	0.0052	14 10 30.6	6.490	0.465	70.6	152 279	14 1648
2873	8.7	15		3.3428	0.0046	12 4 24.2	6.496	0.458		5 Beob.	12 1519
2874	8.6	15	-	3.3062	0.0043	10 28 42.0	6.499	0.453	69.6	71 145	10 1513
2875	8.8	15	39.10	3.3102	0.0043	10 39 26.4	6.500	0.454	69.1	74 93	10 1514
2876	8.4	7 15	40.55	+3.3999	-0.0053	+14 31 25.3	-6.502	-0.466	70.2	162 163	14 1649
2877	8.7	15	50.71	3.3777	0.0050	I3 34 55-4	6.516	0.463	80.4	150 281 756 759	13 1652
2878	8.6	15	54·55°	3-3442	0.0047	12 8 28.5	6.521	0.458	81.7 82.9	6 Beob.	12 1521
2879	8.2	15	56.78	3.2970	0.0042	10 4 56.5	6.525	0.452	78.1	71 145 612 708	10 1516
2880	8.7	15	57.72	3.3083	0.0043	10 34 31.5	6.526	0.453	69.1	74 93	10 1517
2881	8.4	7 16	18.33	+3.3909	-0.0052	+14 9 18.0	6.554	-0.465	70.6	152 279	14 1650
2882	8.2		45.78	3.3688	0.0050	13 13 7.4	6.592	0.461	70.6	150 281	13 1655
2883	8.9	16		3.3480	0.0048	12 19 9.6	6.593	0.458		758(1) 147 752 757	12 1523
2884	8.9	16		3.3509	0.0048	12 26 49.0	6.596	0.459	81.1	66 R	[12 1524]
°2885	8.9	16		3.3164	0.0044	10 56 43.4	6.603	0.454	90.7	741 R	
	٠.				• •		1				
*2886	8.4		54-33	+3.3163		+10 56 27.2	-6.604	-0.454	75.5	74 93 741	10 1521
2887	8.6		58.20	3.3887	0.0053	14 4 25.5	6.609	0.464		152 279 756 759	14 1653
2888 2889	9.0	16		3.3311	0.0046	11 35 19.5	6.612	0.456		740 760 761	11 1573
2890	8.5 7.8	17		3.3477	0.0048	12 18 51.3	6.617	0.458		758(1) 147 752 757	12 1526
ti i		17		3.3209	0.0045	11 8 47.1	6.619	0.454	89.5	740 760 761	11 1574
2891	8.9	7 17	_	+3.3429	-0.0048	+12 6 43.4	-6.648	-0.457	81.8 84.7	5 Beob.	12 1531
2892	7-4	17	31.88	3-3057	0.0044	10 29 12.8	6.656	0.452	69.1	74 93	10 1525
2893	9.0	17		3.4074	0.0055	14 53 13.8	6.673	0.466	70.2	162 163	14 1657
2894	5.4	18	• • •	3.3381	0.0048	II 54 44.9	6.696	0.456	89.5	740 760 761	11 1578
2895	9.1	18	3.23	3.4088	0.0056	14 57 14.0	6.699	0.466	70.2	162 163	14 1658
2896	8.6	7 18	13.09	+3.3031	-0.0044	+10 23 4.2	-6.712	-0.451	1.69	74 93	10 1526
2897	9.98	•	15.22*	3.3449	0.0049	12 12 50.1	6.715	0.457	81.1	66 R	
2898	8.6		20.07	3.3205	0.0046	11 8 53.1	6.722	0.453	90.1	760 761	11 1580 pr.
2899	8.9	18		3.3791	0.0053	13 41 25.4*	I .	0.461	80.4	150 281 756 759	
2900	8.5		21.70	3.3944	0.0054			1 -			14 1661
H '									•		
	- 1	0m 10"	00 -	- 10 7 0 p	oraec. 3:5 2	ю л. • 9.4	10.5				į

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
2901	9.0	7 ^h 18 ^m 21:74	+3:3209	-0:0046	+11010/11:6	-6.724	-0.453	92.7	761 R	11°1580 s.
2902	8.91	18 22.47	3.4061	0.0056	14 50 42.0	6.725	0.465	70.2	162 163	14 1662
2903	8.8	18 24.71*	3.3495	0.0049	12 25 0.7	6.728	0.457	81.7 84.6	5 Beob.	12 1537
2904	8.6	18 25.35	3.3382	0.0048	11 55 29.9	6.729	0.456	89.5	740 762 763 765	11 1582
2905	8.7	18 28.42	3-3499	0.0049	12 25 54.8	6.733	0.457	73.5 73.8	6 Beob.	12 1538
2906	8.9	7 18 32.76	+3.3004	-0.0044	+10 16 8.2	-6.739	-0.450	79.8	71 145 756 764	10 1528
2907	7.8	18 33.73	3.3703	0.0052	13 19 1.3	6.741	0.460	70.6	150 281	13 1663
2908	9.5°	18 48.34	3.4043	0.0056	14 46 45.2	6.760	0.464	92.7	765 R	[14 1663] ⁸
2909	8.8	18 48.86	3.3339	0.0048	11 44 39.8	6.761	0.455	89.5	740 760 761	11 1585
2910	8.6	18 52.17	3.3938	0.0055	14 19 54.5	6.766	0.463	83.8	279 759 763	14 1664
2911	7.3	7 18 58.70	+3.3941	-0.0055	+14 20 54.1	-6.775	-0.463	70.4	152 162 163 279	14 1665
2912	8.6	19 6.15	3.4114	0.0057	15 5 17.2	6.785	0.465	90.1	7568 763 764	15 1571
2913	8.7	19 6.18	3.4114	0.0057	15 5 9.9	6.785	0.465	83.5	163 756 764	"
2914	6.7	19 34.36	3.3133	0.0046	10 51 16.9	6.824	0.451	69.1	74 93	10 1532
2915	6.14	19 46.48	3.3224	0.0047	11 15 23.0	6.840	0.453	90.1	760 761	11 1588
2916	8.7	7 19 47.48	+3.3533	-0.0051	+12 36 26.5	-6.842	-0.457	81.7 84.6	5 Beob.	12 1546
2917	8.7	20 10.51	3.3125	0.0047	10 49 46.7	6.873	0.451	69.1	74 93	10 1534
2918	6.6	20 11.66	3.3439	0.0050	12 12 12.7	6.875	0.455	-	758(1) 147 752 757	12 1548
2919 2920	8.7 8.4	20 16.37 20 30.82	3.3039	0.0046	10 27 6.5	6.881	0.450	69.6	71 145	10 1535
H ·	'		3.3598		12 54 8.3	6.901	0.457	80.1 83.5	148a 164 757 762	12 1551
2921	8.9	7 20 32.92	+3.3214	-0.0048	+11 13 34.0	-6.904	-0.452	90.1	760 761	11 1589
2922 2923	8.2 8.5	20 34.69 21 1.73	3.4068	0.0058	14 55 34.1	6.906	0.463	70.2	162 163	14 1671
2924	8.7	21 1.73 21 7.47	3.3485	0.0051	12 25 13.8	6.944	0.455	84.6 82.9	5 Beob.	12 1556
2925	8.6	21 15.58	3.3059	0.0046	10 33 21.0 13 51 21.1°	6.951	0.449	69.1 75.6	74 93 150 27 9 28 1 756	10 1539
1										
2926 2927	8.6 8.5	7 21 23.66* 21 36.17	+3.3486	-0.0052	+12 25 53.8	-6.974	-0.455	84.6 82.9	5 Beob.	12 1559
2928	9.36	21 36.17 21 41.28	3.3065 3.3454	0.0047	10 35 17.0	6.991	0.449	69.1 81.1	74 93 66 R	10 1541
2929	8.5	21 42.00	3.3819	0.0056	13 52 56.8	6.998	0.454	70.1	150 152	13 1680
29301	8.7	21 49.57	3.3475	0.0052	12 23 39.4	7.009	0.454	84.6 82.9	5 Beob.	12 1562
2931	8.38	7 22 8.53	+3.3990	_		•			_	
2932	7.3	22 9.24	3.3986	-0.0058 0.0058	+14 37 40.8 14 36 45.6	-7.035 7.036	-0.461 0.461	70.2 70.2	162 163 162 163	14 1676 14 1677
2933	8.19	22 9.57	3.3644	0.0054	13 8 6.5	7.036	0.456	70.6	150 281	14 1677 13 1682
2934	7.2	22 11.71	3.3616	0.0054	13 0 52.5	7.039	0.456	90.1	756 759	13 1683
2935	7.3	22 16.76	3-3345	0.0051	11 50 7.5	7.046	0.452	90.1	760 761	11 1592
2936	8.3	7 22 18.33	+3.3793	-0.0056	+13 46 58.9	-7.048	-0.458	70.6	152 270	12 1684
2937	8.1	22 19.76	3.3544	0.0053	12 42 14.9	7.050		81.7 84.7	5 Beob.	13 1004
2938	8.210		3.3218	0.0049	11 16 44.3	7.055	0.450		740 760 761	11 1593
*2939	8.7	22 29.76	3.3333	0.0051	11 47 3.1	7.064	0.452		760 761	11 1594
2940	8.6	22 43.40	3.3596	0.0054	12 56 27.2	7.082	0.455		148a 164 757 763	
2941	5-4	7 22 50.23	+3.3441	-0.0052	+12 15 47.1	-7.092	-0.453		758(1) 147 762 763	
2942	8.8	22 55.66	3.3507	0.0053	12 33 14.8	7.099		81.8 84.7		12 1568
2943	9.43	23 0.51	3.3513	0.0053	12 35 0.4	7.106	0.454	92.7	765 R	[12 1569]
2944	8.7	23 8.64	3.3407	0.0052	12 7 14.1	7.117	1	83.1 85.8	6 Beob.	12 1570
2945	7.711	23 14.20	3.2995	0.0047	10 18 20.4	7.124	0.447	7 9.8	71 145 756 759	10 1547
2946	8.6	7 23 16.86	+3.3038	-0.0048	+10 29 49.2	-7.128	-0.447	69.1	74 93	10 1548
*2947	7.6	23 23.93	3.3866	0.0058	14 7 24.2	7.138	0.458	-	152 162 163 279	• • •
2948	8.7	23 29.73	3.3861	0.0058	14 6 11.5	7.146	0.458	70.2	162 163	14 1683
2949	8.4	23 30.05	3.2961	0.0047	10 9 33.3	7.146	0.446	-	71 145 612 708	10 1549
2950	8.5	23 47.21	3.3058	0.0048	10 35 47.0	7.169	0.447	69.1	74 93	10 1550
	1 9	7 seq. 6° 2'B.;			3 Grösse					4 BD 6.8
	5 6.8 6	5.7 7.1 5.8; BD	7.5	6 8.7	10.0	7 9 ^m 2 sec	q. 2.5 o.7	Α.	8 BD 8.9; Schätz	. 8.3 8.4
1	- BD 8	.7; Schatz. 8.2 8	o.o 1	8.5 7.5	8.5; Z. 761 röthli	ch ¹	7.0 8.3	7.8 7.7		
61										l



Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
2951	8.7	7h 23m 56:41	+3:3098	-0.0049	+ 100 46' 34."1	-7:182	-0!448	69.1	74 93	100 1551
2952	8.21	24 6.07	3.3492	0.0054	12 30 50.6	7.195	0.453	79.6 81.5	6 Beob.	12 1574
2953	8.6	24 6.09	3.2937	0.0047	10 3 45.9	7.195	0.445	77.9	74 93 612 708	10 1553
2954	6.72	24 13.75	3.3252	0.0051	11 27 48.4	7.205	0.449	90.1	760 761	11 1598
2955	8.8	24 16.61	3.3449	0.0053	12 19 37.3	7.209	0.452	84.7 82.9	5 Beob.	12 1575
2956	8.7	7 24 21.06	+3.3003	-0.0048	+10 21 42.7	-7.215	-0.446	76.4	71 145 756	10 1554
2957	8.28	24 24.05	3.3610	0.0055	13 2 7.8	7.220	0.454	70.6	150 281	13 1695
2958	8.84	24 25.93	3.3499	0.0054	12 33 0.1	7.222	0.453	81.1	66 R	[12 1577]
2959	8.9	24 46.83	3.3143	0.0050	10 59 28.5	7.251	0.448	89.5	740 760 761	11 1600
2960	8.85	24 47.47	3.3892	0.0059	14 15 55.2	7.251	0.458	70.6	152 279	14 1689
2961	8.4	7 24 49.42	+3.2995	0.0048	+10 20 7.1*	-7.254	-0.446	79.8	71 145 756 759	10 1556
2962	8.8	24 53-34	3.3228	0.0051	II 22 4.4	7.259	0.449	90.1	760 761	11 1601
2963	8.06	24 56.41	3.2941	0.0048	10 5 43.2	7.263	0.445	77.9	74 93 612 708	10 1557
2964	7.37	25 0.00	3.3582	0.0056	12 55 28.6	7.269	0.453	81.7 84.6	5 Beob.	12 1582
2965	8.9	25 15.12	3.3914	0.0060	14 22 18.2	7.289	0.458	70.2	162 163	14 1691
2966	8.8	7 25 26.19	+3.3456	-0.0054	+12 23 2.2	-7.304	-0.451	79.9 78.7	5 Beob.	12 1586
2967	8.9	25 46.78	3.3071	0.0050	10 41 12.1	7.332	0.446	69.6	71 145	10 1559
2968	8.5	25 57.93	3.3104	0.0050	10 50 15.8	7.347	0.446	69.1	74 93	10 1561
2969	8.7	26 2.30	3.3697	0.0058	13 27 4.1	7.353	0.454	80.4	150 281 756 759	13 1699
2970	8.7	26 10.42	3.4072	0.0063	15 4 36.0	7.364	0.459	70.2	162 163	[15 1596]
2971	9.0	7 26 10.74	+3.3553	-0.0056	+12 49 19.8	-7.365	-0.452	89.5	741 752 757	12 1588
2972	7.5 ⁸	26 33.15	3.3204	0.0052	11 17 42.6	7.395	0.447	90.1	760 761	11 1607
2973°	8.6	26 37.37	3.3301	0.0053	11 43 32.7	7.401	0.448	91.8	740 R	11 1608
2974	8.7	26 42.71	3.4076	0.0063	15 6 18.7	7.408	0.459	83.5	163 756 759	15 1601
2975	7.8	26 46.06	3-3745	0.0059	13 40 36.9	7.412	0.454	77.1	150 281 756	13 1702
2976	6.110	7 27 11.91	+3.3099	-0.0051	+10 50 12.4	-7.447	-0.445	69.1	74 93	10 1563
2977	8.9	27 13.49	3.3194	0.0053	11 15 37.9	7-449	0.446	90.1	760 762	11 1612
2978	8.5	27 14.64	3.4054	0.0064	15 1 20.3	7.451	0.458	76.8	162 163 756	15 1602
2979	8.7	27 19.35	3.4068	0.0064	15 5 9.8	7.457	0.458	76.8	162 163 759	15 1603
2980	8.2	27 19.74	3.3156	0.0052	11 5 35.3	7.458	0.446	90.1	760 763	11 1613
2981	8.7	7 27 21.21	+3.3706	-0.0059	+13 31 5.0	-7.460	-0.453	70.6	150 281	13 1705
2982	8.0	27 22.29	3.3902	0.0062	14 22 12.3	7.461	0.456	70.6	152 279	14 1699
2983	9.3	27 29.62	3.2962	0.0050	10 14 3.0	7.471	0.443	81.6	145 R	[10 1565]
*2984 2985	7.7 ¹¹ 8.7	27 34.05 27 38.37	3.3489	0.0056 0.0056	12 34 27.0 12 12 32.6	7.478 7.483	0.450	81.7 84.6 79.8 80.6	5 Beob. 7 Beob.	12 1596
1	i i			_	_	ļ			Ť	
2986	8.5	7 27 38.56	+3.3309				-0.448	89.5	740 761 764	11 1615
2987	8.6 8 c	27 46.27*	3.3366	0.0055	12 1 55.2	7.494	1 1		758(1) 147 762 763	
2988 2989	8.5 8.9	27 48.55 27 50.54	3.3323 3.3338	0.0055	11 50 35.4 11 54 36.7	7·497 7.500	0.448	89.5 89.5	740 761 764 740 761 763	11 1617
2990	8.4	27 55.09	3.3649	0.0059	13 16 54.9	7.506	0.452	70.6	150 281	13 1707
A 1		_						·		
2991	8.0 ¹² 8.9	· -	+3.3196	-0.0053	+11 17 14.3	-7.514	-0.446	89.5	740 762 764	11 1619
2992 2993	8.2 ¹⁸	28 1.33 28 7.07	3.3397	0.0056	12 10 36.8 10 14 27.0	7.515	0.448	82.8 69.6	164 741 757 71 145	12 1601
2993 2994	8.9	28 11.23	3.3242	0.0054	11 29 30.9	7.528	0.446	90.I	760 765	11 1622
2995	8.7	28 11.39	3.3433	0.0056	12 20 24.4	7.528	0.449	70.6 70.3	75δ(½) 147 281	12 1602
11 . 1	1	-								
2996 2997	8.9 8.0 ¹⁴	7 28 11.97* 28 19.78	+3.3457	0.0057 0.0051	+12 26 38.6* 10 23 24.4	-7.529 7.530	-0.449 0.443	80.4 83.8 69.1	148a 281 762 765 74 93	12 1603
2997	8.3	28 22.84	3.2994	0.0051	10 23 24.4	7·539 7·543		79.6 78.5		12 1605
2999	8.8	28 40.77	3.3400	0.0056	12 12 17.5	7.568		82.1 85.2		12 1608
3000	8.8	28 43.02	3.3182				1		740 761 764	11 1626
•	l R								8.2 4 9 ^m o praec	-

¹ BD 8.7; II^m prace. 5⁸ I'A. ² BD 7.5; Schätz. 6.7 6.7 ⁸ BD 8.7; Schätz. 8.3 8.2 ⁴ 9^mo prace. 2⁸ 3'A. ⁵ BD 9.3 ⁶ BD 8.5 ⁷ 7.5 7.3 8.2 7.0 6.7 ⁸ BD 8.1; Schätz. 7.5 7.6 ⁹ 9^m·2 prace. 6⁸ o'8 B. ¹⁰ BD 7.0 ¹¹ Dpl. med. ¹² BD 8.7; Z. 764 röthlich ¹³ 7.7 8.7 ¹⁴ 7.5 8.5; BD 8.5

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 187	75	Praec.	Var.	Ep.	Zonen		B. D.
3001	8.7	7 ^h 28 ^m	44*76	+3:3614	-0:0059	+13° 8'4	10"2	-7 :573	-0.451	70.6	150 281		13° 1710
3002	8.6	28	50.89	3.3169	0.0054	11 10 5		7.581	0.444	89.5	740 760 763		11 1627
3003	8.51		26.25	3.3621	0.0060	13 11 3		7.629	0.450	70.1	66 150 281		13 1712
3004	8.7	_	42.95	3.3137	0.0054	11 3 2	1 1	7.651	0.443	90.1	760 761		11 1629
3005	8.2	29	46.71	3.3607	0.0060	13 8 2	29.8	7.657	0.450	70.6	150 281		13 1714
3006	8.8	7 29	47.15	+3.3228	-0.0055	+11 27 4	10.0	-7.657	-0.445	89.5	741 761 762		11 1630
3007	8.6	29	53.08	3.3270	0.0056		3.5	7.665	0.445	89.5	741 760 763		11 1631
30082	8.2	29	54.72	3.3428	0.0058	12 21 1		7.667	0.447	83.4 81.4		757	12 1615
3009	8.18	30	24.34	3.3859	0.0064	14 15 3	38.4	7.707	0.452	70.6	152 279		14 1711
3010	8.54	30	24.68	3.3629	0.0061	13 15 1	13.7	7.708	0.449	81.1	66 R .		[13 1716]
3011	8.3	7 30	26.63	+3.3028	-0.0053	+10 34 5	50.0	-7.710	-0.441	69.1	74 93		10 1579
3012	8.8	30	42.72	3.2967	0.0052	10 18 5	- 1	7.732	0.440	69.1	74 93		10 1580
*3013	9.1	30	44.12	3.3669	0.0061	13 26 1		7.734	0.450	81.1	66 R		[13 1717]5
3014	7.06	30	46.94	3.3940	0.0065	14 37	9.6	7.738	0.453	70.2	162 163		14 1712
3015	7.17	30	47.93	3.3872	0.0064	14 19 2	25.1	7.739	0.452	70.6	152 279		14 1713
3016	8.6	7 30	49.06	+3.3091	-0.0054	+10 52 1	19.8	-7.740	-0.442	69.1	74 93		10 1581
3017	8.8	30	58.48	3.3100	0.0054	10 54 4	· .	7.753	0.442	69.1	74 93		10 1582
3018	9.0	31	7.10	3.3925	0.0065	14 33 5	- 1	7.765	0.453	70.2	162 163		14 1714
3019	8.5	31	21.12	3.3206	0.0056	11 23 5	51.3	7.784	0.443	90.1	760 761		11 1634
3020	8.9	31	31.04	3.3211	0.0056	11 25 2	25.7	7.797	0.443	90.1	760 761		11 1635
3021	8.6	7 31	40.65	+3.3636	-0.0062	+13 18 4	10.6	-7.810	-0.448	70.6	150 281		13 1722
3022	9.3		48.34	3.3631	0.0060	12 42 5		7.820	0.446	92.7	752 R		[12 1624]
3023	9.2	31	56.53	3.3985	0.0067	14 50 4	12.4	7.831	0.453	76.8	162 163 756		14 1717
3024	7·78	32	7.92	3.3372	0.0058	12 9 1	11.5	7.846	0.444	84.6 82.9	5 Beob.		12 1626
3025	8.5	32	13.64	3.3125	0.0055	11 3	2.0	7.854	0.441	89.5	740 760 761		11 1638
3026	8.7	7 32	16.60	+3.3960	-0.0067	+14 44 4	45.1	7.858	-0.452	70.2	162 163		14 1719
3027	8.7	32	36.75	3.3040	0.0054	10 40 4	40.4	7.885	0.440	69.1	74 93		10 1589
3028	8.6	32	37.32	3.3601	0.0062	13 10 4	42.4	7.886	0.447	70.6	150 281		13 1725
3029	8.9	32	52.87	3.3975	0.0067	14 49 4	41.3*	7.907	0.452	80.2		765	14 1720
3030	8.7	33	0.03	3.3490	0.0061	12 41 4	46.7	7.916	0.445	81.8 84.7	5 Beob.		12 1628
3031	7.98	7 33	8.05	+3.3193	-0.0057	+11 22 2	25.7	-7.927	-0.441	89.5	740 760 761		11 1641
3032	8.7	33	21.58*	3.3356	0.0059	12 6 2		7.945	0.443	83.4 81.4		757	12 1629
3033	8.5	33	21.93	3.3391	0.0060	12 16 5	55-4	7.946	0.444	81.7 84.6	5 Beob.		12 1630
3034	8.7		42.79	3.3638	0.0063	13 22 1	- 1	7.973	0.447	70.6	150 281		13 1732
3035	6.7	33	45.30	3.3794	0.0066	14 3 2	28.6	7.977	0.449	70.6	152 279		14 1721
3036	8.7	7 33	54-53	+3.2899	-0.0054	+10 4	2.7*	-7.989	-0.437	79.5	5 Beob.		10 1592
3037	9.3	34	0.01	3.3964	0,0068	14 48 3		7.997	0.451	70.2	162 163		14 1722
3038	8.8	34	11.00	3-3934	0.0068	I4 4I		110.8	0.450	70.2	162 163		14 1724
3039	8.3	34	13.44	3.2975	0.0055	10 24 5		8.015	0.437	69.1	74 93		10 1593
3040	9.3	34	18.48	3.3964	0.0068	14 49	6.0	8.021	0.450	81.7	163 R		[14 1725]10
3041	8.8	7 34	20.53	+3.2900	-0.0054	+10 4 3		-8.024	-0.436	81.3	6 Beob.		10 1594
3042	8,8		36.00	3.3279	0.0059	11 47 3		8.045	0.441	89.5	740 760 761		11 1645
304311	8.7		48.14	3.3754	0.0066	13 54 3	- 1	8.061	0.447	80.4	152 279 756	759	
3044	6.3		51.21	3.3722	0.0065	13 46 1		8.065	0.447	70.6	150 281		13 1737
3045	8.8	34	51.49	3.3140	0.0057	11 10 2	- 1	8.065	0.439	90.1	760 761		11 1648
*3046	8.312	7 34	51.89	+3.2880	-0.0054	+ 9 59 4		-8.066	-0.435	76.9	71 145 429		
3047	5.5 ¹⁸	35	0.25	3.3887	0.0068	14 29 5		8.077	0.449	1.08	162 163 756	759	
3048	8.6	35	1.63	3-3334	0.0060	12 2 5		8.079	0.441	84.6 84.2	6 Beob.		12 1643
3049 3050	9.0 8.9	35 35	3.24 7.90	3.3026	0.0056 0.0057	10 39 5		8.081 8.087	0.437	69.1	74 93 760 761		10 1600 11 1649
3030				3.3097				•	0.438				
		D 9.1		o praec. 8		* BD 8.7;				Nur Z. 66;			BD +4:3
	BD 6			6.5; bläul .; 9 [™] 6 pra		⁸ 8.1 8.0 8 3. ¹³ T	8.3 7. Opl. m		18 BD 6	• 7.5 7.8 .0	"L=1	+ ענ	4.8 —0.9
ľ	2.4	F	.,	., , pie		•	- P		<i></i> 0				



Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
3051	8.7	7h 35m 10:17	+3:3689	-o:oo65	+13°37'49"5	8:090	-0.446	70.6	150 281	13° 174
3052	9.0	35 16.59	3.3395	0.0061	12 19 32.5	8.099	0.442	81.8 85.8	6 Beob.	12 164
3053	8.4 ¹	35 28.16	3.3666	0.0065	13 32 12.2	8.114	0.446	70.6	150 281	13 174
3054	8.8	35 40.34*	3.3848	0.0068	14 20 42.4°	8.131	0.448	80.4	152 279 756 759	14 173
3055	8.9	35 53.19	3.4016	0.0070	15 5 25.1	8.148	0.450	1.08	162 163 756 759	15 163
3056	8.7	7 35 55.22	+3.3235	-0.0059	+11 37 17.9	-8.151	-0.439	89.5	740 760 761	11 165
3057	8.6	35 57.98	3.3065	0.0057	10 51 27.6	8.154	0.437	75.5	74 93 741	10 160
3058	8.52	35 59.55	3.3708	0.0066	13 44 9.9	8.156	0.446	70.6	152 279	13 174
3059	8.9	36 10.49	3.3319	0.0061	12 0 19.9	8.171	0.440	84.6 84.2	6 Beob.	12 16
3060	9.0	36 16.60	3.3216	0.0059	11 32 44.3	8.179	0.439	90.1	760 761	11 16
3061	8.9	7 36 26.57	+3.3207	-0.0059	+11 30 25.9	-8.192	-0.438	90.1	761 762	11 16
3062	8.7	36 30.71	3.3356	0.0061	12 10 48.7	8.198	0.440	85.7 84.2	6 Beob.	12 16
3063	8.7	36 41.23	3.3755	0.0067	13 57 50.4	8.212	0.445	70.6	152 279	14 17
3064	8.8	36 43.20	3.3601	0.0065	13 16 38.9*	8.214	0.443	80.4	150 281 756 759	13 174
3065	9.0	37 3.15	3.3458	0.0063	12 39 2.7	8.241	0.441	80.1 85.1	5 Beob.	12 16
3066	1.8	7 37 7.19	+3.3867	-0.0069	+14 28 10.0	-8.246	-0.447	70.2	162 163	14 17
3067	8.4 ⁸	37 12.48	3.3829	0.0069	14 18 13.4	8.253	0.446	80.4	152 279 756 759	
3068	7.0	37 15.17	3.3570	0.0065	13 9 25.2	8.257	0.442	70.6	150 281	13 17
3069	8.6	37 22.87	3.3563	0.0065	13 7 32.8	8.267	0.442	70.7	150 281	13 17
3070	8.7	37 28.05	3.3522	0.0065	12 56 50.2	8.274	0.442	80.1 83.5	148a 164 752 758	12 16
	- ·			_	, ,	-8.281	_	89.5	740 760 761	11 16
3071	8.9 8.8	7 37 33.41	+3.3123	-0.0059 0.0062	+11 9 9.4	8.288	-0.436	83.5 83.3	5 Beob.	12 16
3072	8.6	37 39.07	3.3360	0.0072	12 13 29.2	_	0.439	70.2	162 163	
3073		38 20.94 38 21.78	3.3957	0.0072	14 53 57.7 10 41 10.7	8.344 8.345	0.447	70.2 81.2	93 R	14 17
3074	9. I 8.6	38 26.01	3.3016	0.0058	14 7 31.0	8.351	0.434	80.4	152 279 756 759	14 17
3075		_								İ
3076	8.3	7 38 38.47	+3.3314	-0.0062	+12 2 37.3	-8.367	-0.438	84.6 84.2	6 Beob.	12 16
3077	8.9	38 43.44	3.3888	0.0071	14 36 27.8	8.374	0.445	70.2	162 163	14 17
3078	8.94	38 45.66	3.3338	0.0063	12 9 1.7	8.377	0.438	81.1	66 R	[12 16
3079	8.55	38 47.78	3.2899	0.0057	10 9 37.7	8.380	0.432	76.9	71 145 429 453	
3080	7.76	38 54.17	3.3016	0.0058	10 41 52.5	8.388	0.434	69.1	74 93	10 16
3081	8.1	7 39 14.48*	+3.3755	-0.0069	+14 1 51.5	-8.415	-0.443	70.6	152 279	14 17
3082	5.67	39 23.27	3.3096	0.0060	11 4 15.2	8.427	0.434	89.5	740 760 761	11 16
3083	8.8	39 39.26	3.3020	0.0059	10 43 42.3*	8.448	0.433	77-3	5 Beob.	10 16
3084	8.4	39 42.54	3.3014	0.0059	10 42 18.1	8.452	0.433	69.3	71 74 93 145	10 16
3085	8.7	39 49.17	3.3825	0.0071	14 21 20.9	8.461	0.443	70.2	162 163	14 17
3086	8.18	7 39 55.55	+3.3787	-0.0070	+14 11 29.2	-8.469	-0.443	70.6	152 279	14 17
3087	8.6	40 7.60	3.3009	0.0059	10 41 29.8	8.485	0.432	83.1	74 756 759	10 16
3088	8.8	40 14.77	3.3151	0.0061	11 20 16.7	8.495	0.434	89.5	741 760 761	11 16
3089	8,6	40 19.01	3.3546	0.0067	13 7 25.3	8.500	0.439	70.6	152 279	13 17
3090	9.1	40 19.91	3.3638	0.0068	13 32 12.3	8.502	0.441	70.6	150 281	13 17
3091	8.8	7 40 21.09	+3.3310	-0.0064	+12 3 50.0	-8.503	-0.436	84.6 84.2	6 Beob.	12 16
3092	8.7	40 34.14	3.3842	0.0072	14 27 20.1	8.520	0.443	70.2	162 163	14 17
3093	8.9	40 40.46	3.3258	0.0063	11 50 1.6	8.529	0.435	89.7	740 760 761 765	
3094	8.9	40 40.73	3.3215	0.0062	11 38 24.9	8.529	0.435	89.5	741 760 761	11 16
3095	8.9	40 47.02	3.3608	0.0068	13 24 53.6	8.537	0.440	70.6	152 279	13 17
3096	8.8	7 40 49.26	+3.3510	0.0067	+12 58 39.1	-8.540	-0.438	70.6	150 281	13 17
3090 3097	8. ₅	40 49.26	3.2931	0.0059	10 20 51.9	8.541	0.431	70.0 69.1	74 93	10 16
3097	8.6	40 49.05 41 0.09	3.3391	0.0059	12 26 45.9	8.554	0.437		5 Beob.	12 16
3099	8.7	41 5.90	3.3164	0.0063	11 24 57.7	8.562	1	89.5	741 760 761	11 16
3100	8.9	41 21.43	3.2858		. •				71 145 429 453	
J I	, ,	-						•		
,	1 B 7 BD 5		.o 8.1; BD	9.0	8.6 7.8 8.8 8.	ь •	Nur Z.66	; BD 9.5	⁶ BD 9.0	⁶ BD 8.
	י שט ג	.0.5 0.0	1•7							

		·								
Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
3101	8.31	7 ^h 41 ^m 22*71	+3:3674 -	-0:0070	+13°43′33.6	-8.584	-0.440	70.6	152 279	13° 1770
31022	8.6	41 28.89	3.3421	0.0066	12 35 26.2	8.593	0.437	80.1 85.1	5 Beob.	12 1677
3103	8.7	41 48.07	3.3168	0.0063	11 27 5.9	8.618	0.433	89.5	741 760 761	11 1679
3104	8.6	41 49.69*	3.3401	0.0066	12 30 45.1	8.620	0.436	69.8 69.6	66 148a 164	12 1678
3105	8.7	41 50.40	3.3294	0.0064	12 1 31.3	8.621	0.434	84.6 84.2	6 Beob.	12 1679
3106	8.9	7 41 55.32	+3.3351 -	-0.0065	+12 17 14.3	-8.627	-0.435	80.1 83.5	148a 164 752 764	12 1680
3107	8.7	41 56.72	3.3288	0.0064	12 0 6.9	8.629	0.434	84.6 84.2	6 Beob.	12 1681
3108	8.9	41 59.07	1 1	0.0064	11 44 23.4	8.632	0.434	89.5	740 761 764	11 1681
3109	6.6	42 1.44	3.3660	0.0070	13 40 53.7*	8.636	0.439	70.6	150 281	13 1772
3110	8.2	42 13.86	3.3092	0.0062	11 6 56.6	8.652	0.432	89.5	741 761 763	11 1684
3111	8.9	7 42 25.06	+3.3053 -	-0.0061	+10 56 26.9	8.666	-0.431	75.5	74 93 741	10 1635
3112	8.9	42 32.17	3.3432	0.0067	12 40 12.6	8.676	0.436	90.1	762 764	12 1683
3113	7.2	42 33.90	3.3533	0.0068	13 7 32.2	8.678	0.437	70.6	150 281	13 1775
3114	8.0 ⁸	42 34.73	3.3826	0.0073	14 26 33.0	8.679	0.441	70.2	162 163	14 1762
3115	8.14	42 39.07	3.3765	0.0072	14 10 15.7	8.685	0.440	70.6	152 279	14 1763
			1 1	1		_		•		
3116	9.1	7 42 39.13	1 00	-0.0068	+12 48 59.7	-8.685	-0.436	83.5 81.4	758(1) 147 762 765	12 1684
3117	8.8	42 42.94	3.3617	0.0070	13 30 26.1	8.690	0.438	70.6	150 281	13 1777
3118	7.36	42 43.68		0.0066	12 27 39.4	8.691	0.435	82.1 85.1	5 Beob.	12 1685
3119	8.7	42 54.89	3.3951	0.0075	15 0 21.3	8.706	0.442	70.2	162 163	15 1673
3120	8.9	43 9.66	3.3958	0.0076	15 2 36.7	8.725	0.442	70.2	162 163	15 1674
3121	8.66	7 43 12.98	+3.3249 -	-0.0065	+11 51 13.8	-8.729	-0.433	90.1	760 761	11 1689
3122	9.07	43 21.58	3.3317	0.0066	12 10 4.6	8.741	0.433	81.1	66 R	[12 1688]
3123	8.6	43 25.50	3.3261	0.0065	11 55 1.6	8.746	0.433	89.5	740 760 762	11 1690
3124	8.28	43 29.55	3.3021	0.0062	10 49 8.9	8.751	0.429	81.3	5 Beob.	10 1640
3125	8.2	43 38.62	3.2860	0.0059	10 4 48.7	8.763	0.427	78.4	71 145 710 711	10 1641
3126	8.69	7 43 42.12	+3.3724 -	-0.0072	+14 I 0.0	-8.768	-0.438	70.6	152 279	14 1766
3127	8.8	44 8.17	1 1	0.0066	12 13 0.6	8.802	0.433	83.4 83.3	5 Beob.	12 1691
3128	8.410	44 10.50	3.3730	0.0073	14 3 24.9	8.805	0.438	70.6	152 279	14 1767
3129	8.2	44 22.10	3.3825	0.0074	14 29 10.4	8.820	0.439	70.2	162 163	14 1769
3130	8.5	44 31.24	3.3160	0.0064	11 28 53.6	8.832	0.430	89.5	740 760 761	11 1693
3131	8.8	7 44 49.79	+3.3674 -	-0.0072	+13 49 25.6*	-8.856	-0.437	80.4	150 281 756 759	13 1781
3132	8.6	45 8.64	3.3473	0.0070	12 55 19.5	8.881	0.434	81.7 85.7	6 Beob.	12 1696
3133	8.4	45 9.62	1 1	0.0062	10 34 1.4	8.882	0.427	69.1	74 93	10 1649
3134	8.5	45 12.04		0.0065	11 28 40.3	8.885	0.430	89.5	740 760 761	11 1699
3135	9.1	45 37.36	3.3342	0.0068	12 20 18.0	8.918	0.432	80.1 85.1	5 Beob.	12 1698
1			1			_				
3136	9.2	7 45 37.37	1 00.0	-0.0068	+12 20 37.8	-8.919			164 7578 758 762	
3137	8.5	45 49.87	1 00	0.0068	12 21 18.0	8.935	1	78.1 80.9	7 Beob.	12 1701
3138	8.7	46 17.08		0.0077	14 50 7.6 13 1 28.1	8.970	0.438	70.2	162 163	14 1773
3139	8.5	46 20.80 46 30.17	1 1	0.0071	_	8.975 8.987	0.433	70.6	150 152 279 281 150 152 279 281	13 1785
3140	8.4			· 1			0.433	70.6	1	13 1787
3141	8.8	7 46 41.70	· .	-0.0071	+13 3 54.4	-9.002	-0.433	70.6	150 281	13 1788
3142	8.611	46 44.86		0.0064	11 0 38.1	9.007	0.427	89.5	741 760 761	11 1708
3143	8.7	46 47.14	1	0.0069	12 19 20.4	9.010	0.430		5 Beob.	12 1706
3144	8.8	46 58.28	1	0.0075	14 5 3.0	9.024	0.435	70.6	152 279	14 1778
3145	9.1	46 58.41		0.0062	10 10 34.0	9.024	0.424	69.6	71 145	[10 1654]
3146	8.3	7 47 11.19	+3.3677 -	-0.0074	+13 54 22.3	-9.041	-0.434	80.4	152 279 756 759	
3147	7.8	47 12.13	1 1	0.0074	13 44 46.1	9.042	0.434	70.6	150 281	13 1791
3148	8.9	47 17.06		0.0077	14 35 1.7	9.049	0.436	70.2	162 163	14 1783
3149	8.5	47 51.71		0.0062	10 11 14.2	9.094	0.423	78.4	71 145 707 709	
3150	9.0	47 54.09	3.3407	0.0071	12 41 51.3	9.097	0.430	80.1 85.1	5 Beob.	12 1710
	ı B	D 8.9; 10.7 pr	aec. 2:0 10" A	• 9	5 praec. 2:5 0:5]	B. 8 BD	7.5; Scl	nätz. 8.1 8.0	4 BD 7.5; Schätz	. 8.3 8.0

¹ BD 8.9; 10^m7 praec. 2.50 10"A.

² 9^m5 praec. 2.5 0.5 B.

³ BD 7.5; Schätz. 8.1 8.0

⁴ BD 7.5; Schätz. 8.3 8.0

⁵ 7.7 7.0 7.6 7.8 6.5

⁶ BD 9.2

⁷ Nur Z. 66; BD 9.5

⁸ 7.5 8.1 8.6 8.7 8.3

⁹ BD 9.2

¹⁰ BD 8.9

¹¹ BD 8.0; Schätz. 8.7 8.6 8.5

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
3151	8.8	7h 47m 55:76	+3:3173	-0:0067	+11037'20.8	-9 :099	-0.427	89.5	740 760 761	11°1715
3152	7.71	48 4.64	3.3449	0.0071	12 53 42.2	9.110	0.431	81.7 85.7	6 Beob.	12 1712
3153	9.0	48 8.93*	3.2974	0.0064	10 42 21.7	9.116	0.424	83.1 90.1	93a 756 759	[10 1657]
3154	8.5	48 12.19	3.2975	0.0064	10 42 38.9	9.120	0.424	79.6	74 93 756 759	10 1658
3155	8.6	48 18.90	3.3608	0.0074	13 37 39.3*	9.129	0.432	80.4	150 281 756 759	13 1793
3156	8.2	7 48 46.05	+3.3613	-0.0074	+13 39 39.7	-9.164		80.4	150 281 756 759	
3157	9.03	48 48.73	3.3690	0.0076	14 0 43.7	9.168	-0.432	82.2	279 R	[13 1797 [14 1785]
3158	8.8	48 49.06	3.2943	0.0064	10 34 40.0	9.168	0.433	69.6	71 145	10 1660
3159	8.68	48 50.92	3.2985	0.0065	10 46 22.0	9.170	0.424	69.1	71 93	10 1661
3160	4	48 56.05	3.2984	0.0065	10 46 16.9	9.177	0.424	69.4	74 93 145	10 1662
					, ,				162 163	l l
3161 3162	8.9 8.8	7 48 59.35 49 6.26	+3.3833	0.0078 0.0069	+14 39 57.2	-9.181	-0.435	70.2 84.6 84.2	6 Beob.	14 1786
3163	8.6	49 6.26 49 6.68	3.3683	0.0076	12 7 44.4 13 59 19.9	9.190	0.427	70.6	152 279	12 1715 14 1787
3164	8.5	49 12.06	3.3461	0.0072	12 58 55.9	9.191 9.198	0.433	70.6	150 281	13 1800
3165	8.25	49 27.31	3.3072	0.0066	11 11 39.3	9.198	0.424	89.7	741 760 761 765	11 1717
		i				-				, ,
3166	7.9	7 49 32.65	+3.3263	-0.0069	+12 4 43.4	-9.225	-0.427	84.6 84.2	6 Beob.	12 1717
3167 3168	9.2 ⁶ 8.5 ⁷	49 37.10	3.3036	0.0066	11 1 45.5	9.230	0.424	89.5	741 760 761 162 163 756 759	11 1718
3169	_ ~	49 39.62	3.3830	0.0079	14 40 20.2*	9.234	0.434	80.1	760 761	14 1790
3170	8.3 8.6	49 40.16 49 54.73	3.3110	o.oo67 o.oo68	11 22 33.3 11 27 46.1	9.234 9.253	0.425	90.1 89.5	740 760 762	11 1719
					, ,					1
3171	7.98	7 50 1.99	+3.3247	-0.0070	+12 I 9.9	-9.262	-0.426	84.6 82.9	•	12 1721
3172	8.4	50 12.36	3.3621	0.0076	13 44 37.6	9.276	0.431		152 279	13 1801
3173	9.0	50 13.89	3.3094	0.0067	11 18 57.8	9.278	0.424	90.1	761 764	11 1722
3174	8.7	50 15.68	3.3218	0.0069	11 53 20.6	9.280	0.425	89.5	740 761 764	11 1723
3175	8.9	50 19.00	3.3189	0.0069	11 45 29.4	9.284	0.425	90.1	762 764	11 1724
3176	7.9	7 50 19.55	+3.3589	-0.0075	+13 36 4.8	<u>9.285</u>	-0.430		150 281	13 1802
3177	1.8	50 23.77	3.3575	0.0075	13 32 20.9	9.291	0.430		152 279	13 1804
3178	8.5	51 8.53	3.3315	0.0071	12 21 49.0	9.348	0.426	70.5	150 164 281	12 1728
3179	8.1	51 11.86	3.3598	0.0076	13 39 53.4	9.353	0.429	70.6	150 281	13 1807
3180	8.8	51 15.48	3.3232	0.0070	11 58 54.5	9.358	0.425	84.6 84.2	6 Beob.	12 1729
3181	8.9	7 51 27.01	+3.3219	-0.0070	+11 55 47.5	-9.372	-0.424	90.1	760 761	11 1726
3182	8.6	51 47.73	3.3402	0.0073	12 47 4.8	9.399	0.426	83.4 83.3	· ·	12 1732
3183	8.2	51 50.01	3.3331	0.0072	12 2 24.7	9.402	0.425	83.5 80.1	148a 164 762 764	12 1733
3184	7.69	51 55.74	3.2903	0.0065	10 27 52.4	9.409	0.420	69.1	74 93	10 1677
3185	8.4	52 2.61	3.3238	0.0071	12 1 56.3	9.418	0.424	84.6 82.9	5 Beob.	12 1734
3186	8.1	. 5 557	+3.3699	0.0079	+14 9 56.7*	_	-0.429		152 279 756 759	
3187	6.5	52 36.25	3.3570	0.0077	13 34 48.3	9.462	0.428	70.6	152 279	13 1811
3188	8.4	52 36.36	3.2859	0.0065	10 16 24.4	9.462	0.418	69.6	71 145	10 1682
3189	8.3	52 39.43*	3.3513	0.0076	13 19 19.9*	9.466	0.427	80.5	150 281 756 759	3
3190	8.4	52 45.45	3.3666	0.0078	14 1 37.3	9.473	0.429	70.6	152 279	14 1801
3191	8.7	7 52 53.40	+3.3625	-0.0078	+13 50 33.6	9.484	-0.428	70.6	150 281	13 1812
3192	8.310		3.2850	0.0065	10 14 35.0	9.495	0.418	69.4	71 74 145	10 1684
3193	8.6	53 6.89	3.3397	0.0074	12 47 49.9	9.501	0.425	80.1 85.1	5 Beob.	12 1736
3194	9.2	53 20.13	3.2875	0.0066	10 21 52.6*	9.518	0.418	79.8	71 145 756 759	10 1688
3195	8.311	53 20.77	3.2839	0.0065	10 11 56.3	9.519	0.417	69.1	74 93	10 1689
3196	8.8	7 53 25.13	+3.3188	-0.0071	+11 50 3.1	-9.524	-0.422	89.5	740 760 761	11 1732
3197	8.2	53 25.50	3.3342	0.0073	12 33 11.9	9.525	0.424	81.7	5 Beob.	12 1738
3198	8.6	53 26.27	3.3087	0.0069	11 21 45.8	9.526	0.420	90.1	760 761	11 1733
3199	8.7	53 34.50	3.2898	0.0066	10 28 56.5	9.536	0.418	69.1	74 93	10 1692
3200	8.7	53 37.49	3.2875	0.0066	10 22 24.4	9.540	0.418	69.1	74 93	10 1693
I	1 Z	. 741 8.5	² Nur Z	279; BD		9.2; Sch			4 6.3 6.5 8.8; BD	
		.3; Schätz. 8.6		~ 00	6 10.0 8.7 8.9;	BD 8.8	7	BD 9.0	8 7.5 8.0 7.8	7.8 8.5
1 '	- 7.0 8	8.3; BD 8.3	¹⁰ 8.3 7	7 8.8	11 BD 8.8					

Nr.	Gr.	A.R	. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl.	1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zoner	1	E	3. D.
3201	8.3	7 ^h 53	m 37:87	+3:2850	-o : 0066	+10°1	5' 18.4	-9"541	-0.417	69.6	71	145		10	1694
3202	7.6 ¹	53	39.18	3-3433	0.0075	12 9	58 57.0	9.542	0.425	70.6	150	28 I		13	1816
3203	8.8	53	45.09	3.3870	0.0083	14 9	9 14.4	9.550	0.430	70.2	162	163		15	1726
3204	7.3	53	51.94	3.3440	0.0075	13	1 10.8	9.559	0.424	70.6	150	281		13	1817
3205	8.7	53	55-47	3.3016	0.0068	11	2 42.6	9.563	0.419	90.1	760	761			1734
3206	8.5	7 54	2.40	+3.3388	-0.0075	+12 4	17 9.4	-9.572	-0.424	80.1 85.1	5 Be	ob.		12	1743
3207	8.7	54		3.2955	0.0068	10 4		9.591	0.418	69.1	74	93			1699
3208	8.9	-	20.41	3.3079	0.0070		21 59.9	9.595	0.419	89.5		760 70	ίτ.		1735
3209	8.22	54		3.3732	1800.0	14 2	• • •	9.614	0.428	70.2		163	-		1808
3210	8.7	54	_	3.3456	0.0076		7 10.6	9.625	0.424	70.6	ľ	28 I			1820
		_				_	-	_		Ī	-			1 -	
3211	8.5	7 54		+3.2784	0.0065		8 16.1	-9.636	-0.415	76.9	71		29 45		1701
3212	9.0	55	-	3.3268	0.0073	l	5 44.7	9.672	0.421	83.4 83.3	5 Be				1747
3213	8.8		33.78	3.3461	0.0077		0.5	9.689	0.423	70.6	150				1823
3214	7.98		36.35	3.3381	0.0076	l	17 51.6	9.692	0.422	81.7 85.7	6 Be				1748
3215	8.3	55	36.81	3-3335	0.0075	12 3	34 49·4 *	9.693	0.421	83.5 81.4	75ô(1) 147 7	02 76	12	1749
3216	8.9	7 55		+3.3255	-0.0074	+12	2 38.6	-9.702	-0.420	80.1 83.5	148a	164 7	62 76	12	1750
3217	9.0	55	46.10	3.3294	0.0074	12 2	3 54.3	9.705	0.421	78.1 80.9	7 Be	ob.		12	1751
3218	9.34	55	51.02	3.3291	0.0074	12 2	23 6.5	9.711	0.421	90.1	762	764		l≀	
3219	9.44	55	51.03	3.3293	0.0074	12 2	3 34.7	9.711	0.421	92.7	764	R		Buz	1752
3220	8.8	55	51.29	3.3025	0.0070	11	8 3.8	9.711	0.417	89.5	740	760 7	51	11	1738
3221	7.7	7 55	59.31	+3.3485	-0.0078	+13 1	7 27.9	-9.721	-0.423	80.4	150	281 7	6 759	13	1824
3222	8.8	56		3.2830	0.0067	10		1	0.415	79.8	_	145 7			1708
3223	8.16	56	_	3.2843	0.0067		7 26.5	9.754	0.414	79.8		145 7			1710
3224	8.3	•	24.84	3.3639	0.0081	14		9.754	0.424	70.6	152		, 13		1811
3225	8.66		26.88	3.3141	0.0072		1 48.2	9.757	0.418	89.5	_	760 70	51	1	1740
		-						1			-	-	-	1	
3226	9.0	7 56		+3.3797	0.0084	+14 4		-9.764	-0.426	70.2	162	•		1 .	1812
3227	8.0	56		3.3729	0.0082		26 21.7	9.765	0.425	70.6	152	• -			1813
3228	6.87	56		3.3318	0.0075		31 51.8	9.766	0.420	81.7 84.6	5 Be		•		1754
*3229	9.1	56		3.3168	0.0073		9 59.4	9.773	0.418	89.5		760 7	ı		1741
3230	8.7	56		3.2880	0.0068	10 2	28 21.1 ⁸	9.778	0.414	77.7 79.6	5 Be	OD.		10	1711
3231	9.1	7 56	51.06	+3.2954	0.0069	+10 4	9 42.8	-9.788	-0.415	69.6	71	145		10	1712
3232	8.9	56	55.66	3.3830	0.0084	14 5	54 59.5	9.793	0.426	70.2	162	163		14	1815
3233	8.5	56	58.06	3.2937	0.0069	10 4	4 50.9	9.796	0.415	69.1	74	93		10	1713
3234	8.8	57	5.22	3.3368	0.0076	12 4	17 1.2	9.806	0.420	80.1 85.1	5 Be	ob.		12	1757
3235	7.29	57	7.20	3.3637	0.0081	14	2 6.2	9.808	0.424	70.6	152	279		14	1817
3236	8.7	7 57	16.82	+3.2781	-0.0067	+10	0 59.0	-9.820	-0.413	84.1	429	453		[10	1715
3237	9.2	57	_	3.3820	0.0085		53 4.7	9.824	0.426	70.2	162				1818
3238	8.3		24.44	3.3031	0.0071		2 25.6	9.830	0.416	89.5		760 7	í i		1743
3239	8.0	57		3.3337	0.0076		38 39.4°	1	0.419	80.1 85.1	5 Be				1759
3240	9.1		27.23	3.3299	0.0075		28 9.2	9.834	0.419	70.1 69.7	_	(]) 147			_
	l 1			1			•	l .	i						.0.0
3241	8.4	7 57		+3.3577	-0.0080		6 0.5	-9.837	-0.422	70.6	150				1828
3242	8.0		30.08	3.3654	0.0082		7 29.0	9.837	0.423	70.6	152				1819
3243	7.6		30.56	3.2903	0.0069		35 58.4	9.838	0.414	69.1	74	93			1716
3244	9.0	57		3.2867	0.0068		26 0.8	9.846	0.413	69.1	74	93	. .	1 10	1717
3245	9.0	57	48.85	3.3286	0.0075	12 2	25 1 0 .0	9.861	0.418	83.5	147	762 7	25	12	1760
3246	9.2	7 57		+3.3287	-0.0075		25 28.3	-9.862	-0.418	90.1	762			ľ	•
3247	8.2 ¹⁰	57		3.3309	0.0076		31 49.9	9.873	0.419	80.1 83.5		164 7	52 75	12	1762
3248	4.511	58	-	3.3509	0.0080	13 :	28 21.3	9.884	0.421	70.6	150	281		13	1831
	7.212	58	9.73	3.2952	0.0070	10	51 8.5	9.888	0.414	69.1	74	93		1 10	1721
3249	8.7		3 11.97	1			, .	1		,	• •	,,,			•

¹ Röthlich ² BD 8.9; Schätz. 8.4 8.1 ³ 8.2 7.7 8.8 7.8 7.9 7.2; BD 7.3 ⁴ Dpl. 25" 0° ⁵ 8.3 8.7 7.5 8.0 ⁶ 9".4 praec. 0.5 0.6 B. ⁷ 7.0 6.0 [8.6] 7.1 7.0 ⁸ Z. 145 [26.0] ⁹ BD 7.7 ¹⁰ BD 8.7 ¹¹ BD 5.8 ¹² 6.8 7.7; BD 8.0; 11 seq. 2.5 30" A.

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
3251	8.5	7h 58m 19.27	+3:3111	-0.0073	+11°36′29.2	- 9 ! 900	-0.416	89.5	740 760 761	11°1747
3252	8.9	58 22.74	3.3024	0.0071	11 11 52.4	9.904	0.414	90.1	760 761	11 1748
3253	9.1	58 29.85	3.2768	0.0067	9 58 51.3*	9.913	0.411	77.8	6 Beob.	10 1722
3254	7.7	58 34.06	3.3589	0.0081	13 51 27.7	9.918	0.421	70.6	152 279	13 1832
3255	8.8	58 43.90	3.2818	0.0068	10 13 30.0	9.931	0.412	69.6	71 145	10 1723
3256	9.0	7 58 57-34	+3.3256	-0.0076	+12 18 48.9	- 9.948	-0.417	93.2 85.2	75δ(⅓) R	[12 1768]
3257	8.41	59 6.72	3.3746	0.0085	14 36 20.9	9.960	0.423	70.2	162 163	14 1822
3258	9.0	59 54-49	3.3699	0.0084	14 24 49.3	10.020	0.421	70.2	162 163	14 1824
3259	8.5	59 59-14.	3.2790	0.0068	10 7 29.5	10.026	0.410	76.9	71 145 429 453	10 1725
3260	8.4	8 0 4.28	3.3248	0.0076	12 18 31.1	10.032	0.415	71.1 70.7		12 1770
_	٠. 	•	Ì	•	.2 10 3	•	0.413	11.1 10.1		
3261	9.0	8 o 5.92	+3.3756	-0.0085	+14 41 12.1	-10.035	-0.422	90.1	756 759	14 1825
3262	9.0	0 8.19	3.3068	0.0073	11 27 30.0	10.038	0.413	89.5	740 760 761	11 1753
3263	9.2	0 15.36	3.3324	0.0078	12 40 14.6	10.047	0.416	77.8 81.7	148a 164 R	[12 1771]
3264	8.32	0 16.82	3.2833	0.0069	10 20 16.5	10.048	0.410	69.6	71 145	10 1727
3265	8.2	o 21.86	3.2867	0.0070	10 30 19.4	10.055	0.410	79.6	74 93 756 759	10 1728
3266	8.9	8 0 24.14	+3.3301	-0.0077	+12 34 4.8		-0.416	00.1	752 7578 758	10 1000
3267	8.7	0 27.26		• • •	11 16 47.6	-10.058	-0.416	90. I 80. s		12 1772
3268	9.1	•	3.3029	0.0073		10.062	0.412	89.5	1 1	11 1754
	8.9	J	3.3763	0.0086	14 44 3.5	10.070	0.421	80.1	162 163 756 759	14 1827
3269		5,5	3.2795	0.0069	10 10 4.3	10.077	0.409	76.9	71 145 429 453	10 1730
3270	8.8	0 43.35	3.3759	0.0086	14 43 15.3	10.082	0.421	70.2	162 163	14 1828
3271	8.9	8 0 44.35*	+3.3386	-0.0079	+12 58 48.5*	-10.083	-0.417	80.4	150 281 756 765	13 1840
3272	8.0	I 2.79	3.3754	0.0086	14 42 42.7	10.106	0.421	70.2	162 163	14 1829
3273	7.8	1 25.22*	3.3495	0.0082	13 30 49.2	10.135	0.417	70.5	8 286 312	13 1842
3274	8.6	1 28.83	3.3410	0.0080	13 7 4.0	10.139	0.416	70.7	156 281	13 1843
3275	8.9	1 33.51	3.2775	0.0069	10 5 36.0	10,145	0.408	84.1	429 453	[10 1735]
	8.9			-		_				
3276		34-1-	+3.3237	-0.0077	+12 17 57.7	-10.147	-0.414	70.2	17 313	[12 1778]
3277	8.8	1 40.28	3.2940	0.0072	10 53 21.13	10.153	0.410	69.5 68.2	5 12 314a	10 1736
3278	8.9	I 43.05	3.3285	0.0078	12 32 4.8	10.157	0.414	70.5	8 286 312	12 1779
3279	6.8	I 43.22	3.3597	0.0084	14 0 10.2	10.157	0.418	70.7	158 284	14 1831
3280	8.5	1 51.51	3.3450	0.0081	13 18 53.7	10.168	0.416	70.7	156 281	13 1844
3281	8.9	8 1 54.96	+3.2956	-0.0072	+10 58 10.5	-10.172	-0.410	69.5	5 12 314	11 1761
3282	9.0	1 56.89	3.3824	0.0088	15 3 57.0	10.174	0.421	92.7	756 R	15 1764
3283	8.6	2 2.24	3.3687	0.0086	14 26 3.9	10.181	0.419	83.5	158 756 758	14 1832
3284	8.7	2 2.47	3.3604	0.0084	14 2 49.5	181.01	0.418	83.5 90.1	158a 758 761	14 1833
3285	8.5	2 5.08	3.3604	0.0084	14 2 43.6	10.185	0.418	70.7	156 158 281 284	14 1834
		_		-						
3286	8.8	8 2 8.18	+3.3233	-0.0077	+12 17 59.2	-10.189	-0.413	84.7	17 761 762 764	
3287	8.3	2 13.78	3.2934	0.0072	10 52 22.1	10.196	0.409	69.5	5 12 314	10 1738
3288	8.7	2 17.38*		0.0078	12 20 46.8*	10.200	0.413	70.4	5 Beob.	12 1783
3289	8.74	2 29.22	3.3116	0.0076	11 45 12.1	10.215	0.411	82.7	313 R	[11 1763]
3290	8.9	2 42.68	3.2961	0.0073	11 0 53.4	10.232	0.409	90.1	758 761	11 1765
3291	8.7	8 2 45.84	+3.3715	-0.0087	+14 35 29.3	-10.236	-0.418	70.7	158 284	14 1838
3292	8.2	2 54.73	3.3387	0.0081	13 3 12.1	10.247	0.414	70.5	8 286 312	13 1849
3293	7.85	2 59.90	3.3453	0.0082	13 22 14.1	10.254	0.415	83.8	281 758 761	13 1851
3294	8.0 ⁶	3 3.72	3.3418	1800.0	13 12 25.4	10.258	0.414	92.7	762 R	13 1852
3295	7.9	3 5.78	3.3774	0.0088	14 52 33.9	10.261	0.419	92.7	756 762 764	14 1839
3296	9.2	8 3 10.54	+3.3505	-0.0083	+13 37 5.7	-10.267	-0.415	81.7	156 R	[13 1853]
3297	8.5	3 10.71	3.3118	0.0076	11 46 49.4	10.267	0.410	74.2	7 17 307 740	
3298	8.77	3 26.39	3.3407	0.0081	13 9 49.7	10.287	0.414	71.7	286 312	13 1855
3299	9.2	3 28.38	3.3634	0.0086	14 14 11.7	10.289	0.417	70.7	158 284	
3300	9.2	3 31.37	3.3772	0.0088	14 53 6.9*	10.293	0.418	85.1	158 756 758 762	14 1841
1		^m o 12" 35° .5; Schätz. 8.0	2 F	BD 7.7; So	chätz. 8.2 8.4 Z. 762; BD 8.5		Z.314 [4 Nur Z. 313	

Nr.	Gr.	A.R.	. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl.	875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
3301	8.8	8h 3	m 45.60	+3.3669	-0.0087	+14°24	ı' 35 " 9	-10,311	-0.417	70.7	156	281			I4°	1843
3302	8.3		56.04	3.2870	0.0072		45.9	10.324	0.406	69.5	3		311			1742
3303	6.81		57.45	3.3793	0.0089	14 59	50.8	10.325	0.418	70.7	158	284		•		1775
3304	8.2	4	14.48	3.2730	0.0070	9 56	41.1	10.347	0.404	75.3	5 E	Beob.			10	1744
3305	9.2	4	21.53	3-3543	0.0085	13 50	21.1	10.356	0.414	81.7	156	R			[13	1858]
3306	6.92	8 4	27.54	+3.2780	-0.0071	+10 11	25.9	-10.363	-0.405	69.5	5	12	314		10	1746
*3307	9.0	4	38.10	3.2958	0.0074		3 15.5	10.376	0.407	69.5	5	12	314		11	1776
3308	8.6	4	43.51	3.3109	0.0077	11 47	13.2*	10.383	0.409	73.8	5 E	Beob.				1777
3309	8.6	4		3.2749	0.0070	10 2	49.9	10.388	0.404	77.1	3	311	429	453		1747
3310	8.6	4	48.03	3.3195	0.0078	12 12	5.4	10.389	0.409	71.7	286	312			I 2	1788
3311	8.6	8 4	51.58*	+3.3072	-0.0076	+11 30	37.4	-10.393	-0.408	70.2	7	17	307	313	1.1	1778
3312	7.8	4		3-3535	0.0085	13 49	5.1	10.394	0.414	70.7	156	281			13	1859
3313	8.2	4	52.30	3.3060	0.0076	11 33	3 11.9	10.394	0.408	69.8	-	Beob.				1779
3314	8.7	4		3.3521	0.0085		32.7	10.402	0.413	70.7		281				1860
3315	7.28	5	22.55	3.3649	0.0087	14 22	31.3	10.432	0.415	70.7	158	284			14	1850
3316	9.1	8 5	30.09	+3.2729	-0.0071	+ 9 58	3 14.1	-10.441	-0.403	84.1	429	453			[10	1749]
3317	8.6	5		3.3772	0.0090	14 57	7 36.1	10.448	0.416	70.7	158	284			15	1780
3318	8.14	5	46.05	3.3056	0.0077		3 47.9	10.461	0.407	72.8	ı · _	Beob.				1784
3319	7.76	5	_	3.3054	0.0077		25.8	10.473	0.407	72.8		Beob.				1785
3320	8.4	5	57.08	3.3771	0.0090	14 58	3 13.2	10.475	0.415	70.7	1.58	284			15	1783
3321	8.5	8 6	1.69	+3.3629	-0.0087	+14 18	3 19.3	—10.480	-0.414	70.7	156	281			14	1854
*3322	8.4	6	4.54	3.2722	0.0071	9 5	7 4.1	10.484	0.402	75.3	5 E	Beob.			10	1752
3323	8.8	6	•	3.2900	0.0074	10 49	25.6	10.499	0.404	69.5	5		314		10	1753
3324	8.9	6	0	3.3610	0.0088	14 14	28.4	10.527	0.413	70.7	156	281				1857
3325	7.7	6	42.56	3.2980	0.0076	11 1	3 26.9 "	10.531	0.405	69.5	5	12	314		11	1787
3326	7.6	8 6	45.65	+3.2883	-0.0074	+10 4	5 19.5	-10.535	-0.403	69.5	3	11	311		10	1755
3327	8.8	7	10.09	3.3272	1800.0	12 38	3 41.3	10.565	0.408	71.7	286	312			12	1796
3328	8.8	7	12.67	3.3010	0.0077	B .	55.0	10.568	0.405	74.2	5		314	740		1789
3329	7.2	7	24.00	3.3433	0.0085	*	30.1*	10.583	0.410	69.9		156	286		_	1868
3330	7.9	7	42.26	3.2839	0.0074	10 33	3 54.4	10.605	0.402	72.4	7 5	Beob.			10	1756
3331	8.6	8 7	42.63	+3.3425	-0.0085	+13 2	3 46.5	-10.606	-0.409	71.7	286	312			13	1870
3332°	8.8	7	•	3.2842	0.0074	10 39	4.0	10.617	0.402	84.1	311	756				1758
3333	8.17	8		3.3090	0.0079	11 49		10.679	0.404	70.2	7		307	313		1796
3334	9.0	8	<i>J</i>	3.2943	0.0076	11 (10.691	0.402	80.7						1797]
3335	8.7	9	0.12	3.3382	0.0085	13 14	16.9	10.701	0.407	69.2	'8	156				1875
3336	8.7	_	10.92	+3.2954	-0.0077	+11 10		-10.715	-0.402	69.5	5		314			1798
3337	8.7	_	21.28	3.3445	0.0086		6.3	10.727	0.407	69.2		156			-	1876
3338	8.6		23.27	3.2964	0.0077		3 23.7	10.730	0.401	70.2		314				1799
3339	8.9		29.34	3.3704	1000.0		36.3	10.737	0.410	70.7		284				1864
3340	var.8		40.30	3.3144	1800.0	12 (30.0	10.751	0.403	77.2	200	312	740		1	1803
3341	7.9°	_	41.04	+3.3003	-0.0078	+11 25		-10.752	-0.402	70.2	7	17	307	313		1800
3342	8.7		43.94	3.3226	0.0082		34.2	10.755	0.404	71.7		312			12	1804
3343	9.7		45.61	3.3146	0.0081		28.5	10.757	0.403	82.2	286				-	
3344	8.8	9		3.3600	0.0090		58.4	10.771	0.409	70.7		284 D				1866
3345	9.1	9	•	3.3519	0.0088		40.7	10.774	0.408	82.2	284					1878]
334610		8 10	_	+3.2884	-0.0076	+10 51	•	-10.777	-0.400	69.5	5		314			1763
3347	8.4	10		3.2898	0.0076		27.0	10.778	0.400	90.1		764				1764
3348	8.9	10	•	3.3349	0.0085		12.3	10.785	0.405	69.2		156			_	1879
3349	8.4 8.7		14.77 23.73	3.3063	0.0079	31 44		10.793	0.402	70.9	17			762		1806 1807
3350				3.2945	0.0077	=	50.8	10.803	0.400		5					
11	1 7	2 6.2:	RD 6 2	36=6	2 7 8 8	7767	4 RD	76 67	c 7 c 8 1	7.7 7.0 8	0.8	, 6	Om 2	nrae		2' R

¹ 7.3 6.3; BD 6.3 ² 6.5 6.3 7.8 ⁸ 7.7 6.7 ⁴ BD 7.6 ⁶ 7.5 7.5 8.3 7.7 7.0 8.0 8.1 ⁶ 9^m2 praec. 5⁸ 2'B.

⁷ 9^m5 praec. 2ⁿ0 20ⁿA. ⁸ R Cancri; 9.1 9.2 10.0 ⁹ 7.3 8.2 8.1 8.2 ¹⁰ 9^m5 praec. 3ⁿ5 12ⁿA.

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl	. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
3351	8.6	8 _p 10 _m	24:05	+3:3520	-o:oo88	+13°	56' 49:8	-10.805	-0.407	70.7	158	284			140	1867
335 ²	8.9		45.55	3.2955	0.0078		13 15.3	10.831	0.400	69.5	5	12	314			1808
3353	8.7	11	16.0	3.3531	0.0089		1 32.2	10.850	0.406	69.5	18		158			1869
3354	8.2	11	15.07	3.3120	1800.0	12	2 38.2	10.867	0.401	71.7	286	312	_			1812
3355	8.8	11	18.64	3.2874	0.0076	10	50 33.0	10.872	0.398	69.5	5	12	314		10	1768
3356	8.7	8 11	22.17	+3.3002	-0.0079		28 24.4	-10.876	-0.400	70.2	١,	17	207	313		1811
3357	9.0		35.50	3.3540	0.0090		5 20.8	10.892	0.406	69.2	18	156	301	3.3	1	1870
3358	8.7	11	42.67	3.3659	0.0092	_	39 58.8	1	0.407	76.2	21	_	758			1871
3359	8.2	12	13.43	3.3639	0.0092		35 17.7	10.939	0.406	69.2	18	156	13-			1872
3360	9.0		15.88	3.3713	0.0094		56 47.6	10.942	0.407	69.2	21	158				1873
3361	8.8	8 12	53.29	+3.2718	-0.0074	+10	6 53.8	-10.987	-0.394	75.4	l s F	Beob.			10	1771
3362	9.1		56.79	3.2716	0.0074	10	6 40.1	10.992	0.394	75.4	_	Beob.			ı	1772
3363	8.7	13	9.44	3.3439	0.0089		39 41.5	11.007	0.403	70.4	_	156	286	312		1891
3364	8.7		19.38	3.3435	0.0089	13		11.019	0.403	70.4	18	156		312		1892
3365	8.81	l .	23.06	3.2746	0.0075	10		11.024	0.394	69.5	3	11	311	•	1 -	1773
3366	8,8	_		+3.2871	_		53 49.4	-11.044		69.5	1 -	12	_			1776
3367	8.7	8 13	39.91 9.23	3.3729	0.0078 0.0095	15	53 49.4 6 5.3	11.080	-0.395 0.405	90.1	5 758	761	314		•	1800
3368	8.72	14	10.93	3.3330	0.0095	-	10 11.6	11.082	0.400	82.7	312	•			_	1897]
3369	8.9		25.08	3.3507	0.0007	14		11.099	0.402	69.2	18		156	158		1877
3370	9.1		32,69	3.2830	0.0077	-	43 20.8	11.108	0.394	69.5	5	12	314	- 55		1778
1) 1		1	-										3-4			
3371	8.0		33.86	+3.3335	-0.0087		12 28.7	-11.110	-0.400	71.7	286	312	0	-4-	_	1899
3372	9.1 8.0 ⁸		41.47	3.3703	0.0095		59 50.9 42 48.6	11.119	0.404	79.7 83.5	158	158 758	750	761		1803 1878
3373	9.1		49.18 52.51	3.3643	0.0094	15	0 23.7	11.133	0.403	69.2	21	158	101			1804
3374 3375	7.94		55.67	3.3703 3.3499	0.0095	14	1 12.5	11.136	0.402	69.2	18	156			_	1879
11 1							_		1	1		_				
3376	8.9		58.54	+3.2971	-0.0080		26 16.4	-11.140	-0.395	70.2	7	17	307	313		1821
3377	8.0	15	5.62	3.2775	0.0077		27 47.8	11.148	0.393	69.5	3	11	311			1781
3378	8.7 8.7	15	7.38 9.81	3.2987	0.0081	11	-	11.151	0.395	70.2 82.8	7 18	17 758	307 761	313		1903
3379 3380	9.0	15	30.28	3.3395 3.3517	0.0089	13	31 33.6 7 55.7	11.154	0.400	69.2	21	158	701		-	1881
		_	-					_		· ·	1					
3381	9.1	_	30.34	+3.3397	-0.0089	_	32 52.4	-11.178	-0.400	81.7	156	R				1905]
3382	9.2	-	30.93	3.3013	0.0082	•	39 35.3	11.179	0.395	82.7	307	R				1823]
3383	8.0		33.12	3.2891	0.0079	11	3 30.4	11.182	0.393	69.5	5	12				1824 1825
33 ⁸ 4 33 ⁸ 5	9.0	·15	35.90 12.86	3.2916	o.oo8o o.oo95		10 49.0	11.185	0.394	70.2 69.2	7 18	17 156	307	313		1883
N 1	9.0	l		3.3637			44 39.9	1	0.402	1	i	-				
3386	8.7	8 16	-	+3.3195	0.0086	+12		-11.233		71.7	286	•				1826
3387	8.75		28.76	3.3079	0.0084	12		11.249	0.394	71.7		312	40.5			1827
3388	8.7		46.45	3.3007	0.0082		40 16.9	11.270	0.393	70.2	7		307	313		1828
3389	6.7 ⁶ 8.7	17	5.03	3.2877	0.0080	11	2 1.2 54 28.3	11.293	0.391	69.5 69.2	18	12 156	314			1830
3390			22.47	3.3456					İ		1					
3391	8.9		29.80	+3.3042	-0.0083		52 25.5	-11.322	-0.393	70.2	7	17		313		1831
3392	9.0		46.84	3.2851	0.0080		55 32.9	11.343	0.390	69.5	5	I2	314			1833
3393	8.4		58.16	3.2694	0.0077		8 45.9	11.357	0.388	76.0		leob.				1789
3394	8.57		58.88	3.3094	0.0085		8 46.7	11.358	0.393	71.7		312 312				1831
3395	8.0	18	1.70	3.3193	0.0087		38 22.1	11.361	0.394	71.7	1200					1832
3396	8.6	8 18		+3.2735	0.0078		21 33.6	-11.373	-0.388	69.5	3		311			1792
3397	8.7		21.12*	3.2692	0.0077		8 38.8	1	0.388	79.3		Beob.	.			1793
3398	9.0	19	3.21	3.2708	0.0077		14 44.5	11.435	0.387	69.5	3	11	311			1796
3399	8.9		11.74	3.3451	0.0093		57 28.7	1	0.396		1	158	20=	212		1890
3400	8.7	19	16.04	3.2927	0.0082	111	21 18.9	•		-	7		307		_	
		™2 seq. 2 0.3; Schä			Nur 2 6.3 6.5 7	Z. 312; B 7.2; röth		7 BD 9.0	8.5 7.5 o; Schätz	7·9 . 8.5 8.6	4	BD :	7.3; \$	Schätz	. 7.8	8.0

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Z	onen	B.D.
3401	8.3	8h 19m 28:68	+3:2646	-0:0077	+ 9° 56′ 57.6	-11:465	-o:386	75-3	5 Beob.		10° 1798
3402	8.6	19 39.72	3.2752	0.0079	10 29 15.1	11.478	0.387	69.5		314	10 1799
3403	6.0	19 49.10	3.3265	0.0089	13 3 56.5	11.490	0.393	69.2	18 156	,	13 1912
3404	8.71	19 51.76	3.2866	0.0081	11 4 6.0	11.493	0.388	69.5	5 12	314	11 1838
3405	8.6	19 58.92	3.2937	0.0083	11 25 57.8	11.501	0.389	70.2	7 17	307 313	11 1840
3406	8.6	8 20 37.42	+3.3527	0.0096	+14 23 22.4*	-11.547	-0.395	69.2	21 158	}	14 1893
3407	8.5	20 38.10	3.3283	0.0090	13 11 10.2	11.548	0.392	69.2	18 156		13 1918
3408	8.7	20 40.07	3.2978	0.0084	11 39 48.4	11.551	0.388	70.2		307 313	1 1
3409	8.9	20 42.91	3.3061	0.0086	12 4 38.7	11.554	0.389	82.7	312 R		[12 1842]
3410	2	21 2.73	3-3573	0.0097	14 38 9.6	11.577	0.395	81.7	158 R		[14 1894]
3411	7.6	8 21 10.13	+3.3065	0.0086	+12 7 1.4	-11.586	-0.389	71.7	286 312	,	12 1844
3412	9.0	21 29.43	3.3132	0.0088	12 27 43.8	11.609	0.389	71.7	286 312		12 1845
3413	6.5	21 38.74	3.3565	0.0097	14 37 22.9	11.620	0.394	69.2	21 158		14 1899
3414	8.6	21 52.68	3.2888	0.0083	11 14 54.8	11.637	0.385	70.2	7 17		
3415	8.9	22 12.62	3.2777	1800.0	10 41 48.6	11.661	0.384	69.5	5 12		10 1807
3416	8.o		+3.3226						,		1 1
3417	8.4	8 22 14.71 22 27.94	1	-0.0090 0.0093	+12 57 56.2 13 33 2.9	-11.663 11.679	-0.389	69.2 69.2	18 156 18 156		13 1925
3418	8.6	22 27.94	3.3342 3.2975	0.0093	13 33 2.9 11 42 34.6	11.679	0.390	70.2	_	, , 307 313	13 1927 11 1850
3419	8.7	22 30.89	3.3031	0.0086	11 59 43.2	11.682	0.386	71.7	286 312		12 1851
3420	8.78	22 33.14	3.3191	0.0090	12 47 59.7	11.685	0.388	71.7	286 312		12 1852
i I	i i			-					ľ		
3421	8.4 8.8	8 22 43.13	+3.3204	-0.0090	+12 52 13.2	-11.697	-0.388	71.7	286 312		12 1853
3422		22 58.33	3.2889	0.0083	11 17 31.3	11.715	0.384	70.2	7 17		
3423	9.1 8.1	23 3.84	3.2757	0.0081	10 37 22.2	11.721	0.383	69.5	3 11	•	10 1810
3424 3425	9.0	23 7.38 23 16.20	3.2808 3.2836	0.0082	10 53 2.1 11 1 58.8	11.725	0.383	69.5	5 12	•	10 1811
1	1 1				_	11.736	0.383	69.5	5 12	•	11 1853
3426	8.8	8 23 49.61	+3.3366	-0.0094	+13 43 45.0	-11.775	-0.389	71.7	286 312		13 1930
3427	8.6	23 49.92	3.3591	0.0099	14 50 54.5	11.776	0.391	69.2	21 158		14 1910
3428	8.84	23 51.38	3.3580	0.0099	14 47 30.1	11.778	0.391	79-7	1	758 761	
3429	8.9	23 59.16	3.3304	0.0093	13 25 35.7	11.787	0.388	69.2	18 156		13 1931
3430	8.7	24 15.17	3.2711	0.0080	10 25 41.7	11.805	0.380	69.5	3 11	311	10 1814
343 I	8.7	8 24 15.72	+3.2942	-0.0085	+11 36 14.2	-11.806	-0.383	70.2		307 313	
3432	8.2	24 22.65	3.3073	0.0088	12 16 27.3	11.814	0.385	90.1	758 761		12 1858
3433	7.7	24 24.05	3.3030	0.0087	12 3 29.7	11.816	0.384	71.7	286 312		12 1859
3434	8.8	24 35.45	3.3249	0.0092	13 10 15.9	11.830	0.386	69.2	18 156		13 1935
3435	7.05	25 6.92	3.2668	0.0080	10 14 5.4	11.866	0.379	69.5		311	10 1816
3436	7.7	8 25 16.42	+3.3254	-0.0093	+13 13 24.1	-11.878	0.386	71.7	286 312	:	13 1936
3437	8.8	25 17.36	3.3611	1010.0	15 0 34.0*	11.879	0.390	69.2	21 158		15 1841
3438	8.8	25 26.27	3.3509	0.0098	14 30 36.4	11.889	0.388	69.2	21 158		14 1914
3439	8.6	25 28.08	3.3341	0.0095	13 40 21.7	11.891	0.386	69.2	18 156		13 1937
3440	8.7	25 38.67	3.2979	0.0087	11 50 50.3	11.904	0.382	70.2	7 17	307 313	11 1864
3441	8.96	8 25 38.83	+3.2746	-0.0082	+10 39 10.5	-11.904	-0.379	90.1	758 761		10 1817
3442	6.8	25 '51.62	3.2713	0.0081	10 29 17.4	11.919	0.378	69.5	3 11	311	10 1818
3443	8.8	26 14.30	3.2691	0.0081	10 23 15.3	11.945	0.378	69.5	3 11	311	10 1820
3444	8.0	26 14.50	3.2945	0.0086	11 41 32.2	11.946	0.381	70.2		307 313	- :
3445	8.97	26 35.77	3.2807	0.0084	11 0 2.6	11.971	0.379	82.7	314 R		[11 1867]
3446	8.38	8 26 39.94	+3.3391	-0.0096	+13 58 31.5	-11.976	-0.385	69.2	21 158		14 1917
3447	7.0	26 49.51	3.3332	0.0095	13 41 0.3	11.987	0.384	69.2	18 156		13 1940
3448	7.7	27 9.19*	3.2806	0.0084	11 0 43.6	12.010	0.378	69.5		314	11 1870
3449	9.3	27 11.30	3.2859	0.0085	11 17 20.2	12.012	0.379	82.7	313 R		[11 1869]
3450	9.2	27 21.82	3.3412	0.0097	14 6 40.2	12.024	0.385	69.2	18 156	ı	14 1920
	ı B	D 9.2; Schätz. 8.	7 8.7 8.8		² Dpl. 9.5 10.0 n	ned.; PW.	170° Δδ	3.1	⁸ BD	9.2; Schät	z. 8.7 8.7



Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 18	75	Praec.	Var.	Ep.		Zoi	nen		В	D.
3451	8.71	8h 27	35:58	+3:2747	-o:oo83	+10°43'	I 7.4	-12.041	-o:377	74-7	5	12	314	758	100	1823
3452	8.0		49.73	3.2850	0.0085	11 15		12.057	0.378	70.2	7	17	307	313		1871
3453	8.9	28	2.48	3.2888	0.0086		1.9	12.072	0.378	69.5	5	12	314	3.3		1872
3454	7.62	28		3.2935	0.0087	11 42	-	12.085	0.378	70.2	7	17	-	313		1874
3455	8.5	28	24.89	3.2689	0.0082	10 27	4.3	12.098	0.375	69.5	3	11	311	5-3		1825
3456	8.58	8 28	26.17	+3.3050	0.0090	+12 18	ro 6	-12.099	-0.379	71.7	286	312	•			1867
3457	8.8	28	-	3.3074	0.0090	12 26		12.107	0.379	71.7	286	312				1868
3458	9.0	28	36.07	3.3591	0.0102	15 3		12.111	0.385	69.2		158				1850
3459	9.0	28	36.75	3.3386	0.0098	14 1		12.112	0.383	69.2		-				1924
3460	8.6	28	37.20	3.3084	0.0091	12 29		12.112	0.379	71.7	286	312				1869
3461	8.7	8 28	39-37	+3.3095	-0.0091	+12 33		-12.115	-0.379	71.7	286	-				1870
3462	8.5	28	48.52	3.3487	0.0091		5.3	12.125	0.379	69.2		312 158				1926
3463	8.3	28	50.24	3.3368	0.0097	13 57		12.127	0.382	69.2	18	_				1927
*3464	8.6	29	7.13	3.2663	0.0082	10 20		12.147	0.374	69.5	3	_	311			1831
3465	9.2	29	10.18	3.3317	0.0096	13 42		12.151	0.381	69.2		156	J			1947
3466	7.7	8 29		+3.3415	-0.0099	+14 12 :			-0.382		1					
3467	7.7 8.44		16.37	3.3413	0.0099	14 11		-12.155 12.158	0.382	69.2 69.2	2 I 2 I	158				1929
3468	8.8		35.33	3.2791	0.0099	11 1	•	12.130	0.302	69.5	5	-	314			1930 1879
3469	8.7		35.69	3.3036	0.0090	12 17	-	12.180	0.377	71.7	285	312	3.4			1871
3470	8.4		37.38	3.2730	0.0083	10 42		12.182	0.374	69.5	3	-	311			1834
el l	•	8 29		+3.3005	-0.0089	+12 8		12.185			1		_			- 1
3471	8.3 8.8		43.90	3.3454	0.0100	14 25	4.6	1	-0.377	77.8 69.2	286	-	758			1872
3472 3473	8.6		44.89	3.2963	0.0089	11 55	9.2	12.190	0.382	70.2	21 7	158	307	212		1932 1880
3474	8.75	30	1.59	3.3001	0.0090		28.3	12.210	0.377	84.1		758	761	3,3	l	1874
3475	8.9	30		3.2592	0.0081	10 0	3.9	12.223	0.372	75.3		Beob.	,			1836
i		_						1			1				l	
3476	6.3 9.0	8 30 30	_	+3.2608	0.0081		18.3 6.4	-12.230	-0.372	75.4	_	Beob.				1837
3477 3478	8.7	30	1 7	3.3082	0.0092	11 23 12 34		12.235	0.374	70.2 71.7	7 286	312	307	313		1883 1876
3479	8.1	30	51.37	3.3538	0.0103	14 54		12.268	0.382	69.2	21	158				1935
3480	8.0	31	8.25	3.2946	0.0089		4.8	12.287	0.374	70.2	7	-	307	313		1885
3481		_	_					1		-				3-3		
3481	8.9 8.5	8 31	10.38 18.19	+3.2677	-0.0083 0.0086	+10 29	0.1 8.7	-12.290	-0.371	69.5	5	12	314			1839 1886
3483	7.16	31	18.89	3.2586	0.0081		36.5	12.298	0.373	70.2 75.3	7	Beob	307	313		1840
3484	8.9	31	•	3.3044	0.0091	12 24	6.8	12.300	0.375	71.7	286					1878
3485	8.9	31	-	3.3505	0.0102	14 45		12.301	0.381	69.2		158				1937
3486	8.6		28.49	1	-0.0096				_	-	ı	_				
3487	8.7		31.18*	+3.3231	0.0094	+ 13 22 12 55 :	9.9 26.2	-12.310	1	69.2		156 286	212		_	1953
3488	8.6	(44.21	3.2595	0.0094	10 4		12.314	0.376 0.369	70.5 77.8		Beob.	312			1842
3489	9.3	31	_	3.3234	0.0096	13 24		12.333	0.377	81.7	156					1954]
3490	8.7	32	2.97	3.3056	1 1	12 29		12.350	0.374	70.2		17	307	313		1883
		8 32		i							l			5-3		
3491 3492	8.4 8.6		9.49 22.28	+3.2690	0,0084 0.0096	+10 35		-12.358 12.372	-0.370 0.376	69.5 69.2	3	156	311			1843 1956
3492	8.7	_	53.89	3.3038	1	13 24		12.409	0.373	70.2	7		307	212		1886
3494	7.8	33	0.65	3.2950	0.0092	11 58			0.372	80.1						1888
3495	9.0	33		3.2630	0.0083	10 18		12.424	0.368	70.2		311	,,,-	,		1846]
	1 1		14.88	+3.2855							l					- 1
3496 3497	8.5 9.0 ⁷		24.66	3.2827	o.oo88 o.oo87	+11 29 ; 11 20		-12.432	-0.371 0.370	69.5 82.7	313	12 P	314			1890 1891]
3497	8.9		29.14	3.3501	0.0087	14 50		12.444	0.378	69.2	1 '	158		ļ	-	1945
3499	8.3	-	38.80	3.3494	0.0103			12.460	0.377	69.2		158				1946
3500	7.08		43.02	3.2828				1						313		1892
∦	•									•						
				3.7.7.7 0.7 8 6.5		³ BD 9.0 7.0		4 BD 8	.9	⁵ BD 9.3		۰ 6	5.3 7.	0 7.0	7.0	ŏ.2



Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl.	1875	Praec.	Var.	Ep.		Zoi	nen		В	. D.
3501	8.7	8h 33m	50.00	+3:3249	-0.0098	+13°3	a' 24!6	-12.483	-0.374	70.2	8	312			120	1963
3502	8.1	34	5.45	3.2617	0.0083		5 59.2	12.490	0.367	74.8	3	-	433		_	1848
3503	8.8	34	8.10	3.2648	0.0084		5 56.0	12.493	0.367	69.5	5	12	314			1850
3504	8.81	34	12.58	3.2857	0.0088		2 16.0	12.498	0.369	90.1	758	761	٠.			1893
3505	8.7	34	21.84	3.3259	0.0098	-	8 34.7	12.509	0.374	69.2	18	156				1966
3506	7.7	8 34	27.31	+3.2846	-o.oo88	+11 2		-12.515	-0.369	70.2	7	17	207	313		1894
*3507	9.0	34		3.3058	0.0094	12 3	_	12.540	0.371	70.2	8	312	301	3.3		1891
3508	9.0		53.16	3.3360	0.0101		1 24.0	12.545	0.374	69.2	21	158				1956
3509	9.0	34	56.84	3.3226	0.0098	-	9 59.3	12.549	0.373	69.2	18	156.				1967
3510	8.6	35	22.20	3.2725	0.0086	10 5		12.578	0.366	69.5	5		314		_	1854
3511	9.0	8 35	23.96	+3.3284	-0.0099	+13 4	0 18 2	-12.580	-0.373	69.2	18	156				1969
3512	9.0	35	30.86	3.2714	0.0086	10 5		12.587	0.366	69.5	5	-	314			1855
3513	8.9	35	39.01	3.3400	0.0102	14 2		12.597	0.374	69.2	21	158	3.4			1959
3514	8.52		16.48	3.3418	0.0103		3 33.0	12.639	0.373	69.2	21	158			ı	1962
3515	6.0	36	18.90	3.3143	0.0096		7 39.7	12.642	0.370	69.2	8	312				1972
3516	8.4	8 36	53.81	+3.2869	-0.0090	+11 4		-12.681	-o.366	70.2	١.,	_	207	212	_	1899
3510	8.5	36	54.11	3.2574	0.0090	10		12.682	0.362	70.2 75.4	7 5 B	17 Beob.	3 ⁰ 7	313		1859
*3518	8.7	36	57.37	3.3318	0.0101		4 21.5	12.686	0.302	69.2	18		156	168		1963
3519	8.7	37	3.00	3.2537	0.0082		6 28.3	12.692	0.362	75·3	ı	Beob.	-30	-30	-	1860
3520	8.48	37	6.84	3.2683	0.0086		3 50.0	12.696	0.363	69.5	3		311			1861
			-								Ť	761				• • • •
3521	8.7 8.7	٠.	9.81 16.56	+3.3340	-0.0102 0.0087	+14 1	-	-12.699	-0.371	90.1	758		27.4			1964 1863
3522 3523	8.8	37 37	29.48	3.2707 3.3469	0.0087	_	1 39.0 2 50.7	12.707	0.364	74·7 69.2	5	158	314	750		1967
3524	6.2	37 37	57.83	3.2641	0.0085	_	1 57.9	12.754	0.362	69.5	3	_	311			1864
3525	8.9	38	22.62*	3.3077	0.0096	_	2 25.5	12.782	0.366	70.2	8	312	3			1900
11		_			-			1	_	-	l					
3526	9.24	8 38	24.35	+3.3236	-0.0100	+13 4	_	-12.784	-0.368	69.2	18	•			_	1979
3527 3528	8.7 9.1	39	5.14 6.28	3.3231 3.3440	0.0100		3 16.4 8 50.3	12.829	0.367	69.2 92.7	758	156 R			-	1981 1970
3529	8.65	39 39	8.45	3.2882	0.0092	ř	2 21.0	12.833	0.363	72.2	307	313			_	1906]
3530	8.46	39	15.54	3.3381	0.0104	_	o 58.8	12.841	0.368	69.2	21	158			1 -	1971
i i							-	-12.842				-				-
3531	8.3 7.6	0,	16.1 3 36.52	+3.2608	0.0085 0.0088	+10 2	4 20.0 2 51.0*	12.864	-0.360	69.5	3	I I I 2	311	758		1867 1908
3532 3533	9.6	39 39	44.57	3.2539	0.0084		2 51.0 2 53.4*	12.874	0.360 0.358	74.7 86.8	5 429	433	831	150		1869]
3534	8.8	39	55.52	3.2789	0.0090		4 23.2	12.885	0.361	69.5	5	12	314		١.	1910
3535	6.4	40	4.83	3.3005	0.0095	12 3	-	12.896	0.363	70.2	8	312	J- T			1904
H 1								1			_ ا					
3536 3537	1.8 8.3	8 40		+3.2874			2 34.4	1		70.2 81.2 78.2	7			313		1912
*3537	8.2		21.55 21.66	3.2825	0.0091		7 9.8 6 57.5	12.915	0.361 0.361			3138				— 1913
3539	8.6		24.58	3.2525	0.0091		3 39.2*	12.913	0.357	75.3		Beob.	3,3			1871
3540	8.8		37.03	3.3388	0.0105		3 39. 2 7 6.0	12.932	0.367	69.2	_	158				1974
	8.6					1		į			l		9			
3541 3542	8.6	8 40	43.79	+3.2729	-0.0089 0.0096	+11		-12.936	-0.359	69.5 80.1		312		761		1914 1906
3542 3543	8.9		43.79 52.30	3.3011	0.0090		7 40.2* 0 47.2	12.939	0.362 0.364	79·7		156				1991
3543 3544	8.9		20.99	3.2541	0.0099	i e	7 3.3	12.949	0.354	75·3		Beob.	130	, , ,		1874
3545	8.8		23.13	3.2854	0.0092		9 6.3	12.983	0.360	70.2	-	17	307	313		1916
1								_			ŀ		- '			
3546	8.5	8 41	27.85 45.26	+3.2896	-0.0093 0.0098		2 35.6	-12.989	-0.360	70.2 60.2	ľ	312 156				1911
3547 3548	9.2 7.1		47.09	3.3095 3.3072	0.0098		7 28.1 0 22.9	13.008	0.362 0.361	69.2 70.2	8	312			•	1993 1994
3549	7.4		49.28	3.2680	0.0098	_	3 31.8	13.012	0.357	69.5	5	_	314			1876
3550	8.3		52.66	3.3081	0.0098		3 21.1	13.016	1			156				1995
""			=								•			_ mm .		
		D 9.3; S			BD 7.8;	D 7.9; Sc Schätz. 8.		5 8.5	* 8.0	0 8.9 8.4		•	Z. 18	975	20- 2	100



Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
3551	8.o ¹	8h 42m 42:57	+3:2995 -0:0096	+12°37′53.0	-13:071	-o:359	70.2	8 312	1201914
3552	8.8	42 50.39	3.3328 0.0105	1	13.080	0.363	69.2	21 158	14 1980
3553	8.4	43 5.84*	3.2822 0.0092	11 42 58.0	13.097	0.357	70.2	7 17 307 313	11 1922
3554	8.72	43 11.49	3.2945 0.0095	12 23 11.8	13.103	0.358	90.1	758 761	12 1918
3555	8.9	43 21.62	3.2931 0.0095	12 19 11.4	13.114	0.358	90.1	758 761	12 1919
3556	8.7	8 43 28.89	+3.2847 -0.0093	+11 52 17.3	-13.123	-0.357	70.2	7 17 307 313	11 1923
3557	8.8	43 30.53	3.2838 0.0093	1	13.124	0.356	70.2	7 17 307 313	
3558	8.9	43 57.79	3.3136 0.0101	13 26 58.5	13.154	0.359	69.2	18 158	13 1999
3559	9.2	44 5.34	3.3067 0.0099	1	13.163	0.358	70.2	8 312	13 2000
3560	9.88	44 8.32	3.2523 0.0085	10 7 22.9	13.166	0.352	84.1	429 433	[10 1885]
3561	8.4	8 44 36.34	+3.2972 -0.0097	+12 35 41.0	-13.197	-0.356	70.2	8 312	12 1925
*3562	8.9	44 39.50	3.2908 0.0095	12 15 14.9	13.200	0.356	70.8	7 307 313	12 1926
3563	8.o	44 58.78	3.2925 0.0096	1	13.221	0.355	70.2	8 312	12 1927
3564	8.9	44 59.76	3.2648 0.0089	1	13.222	0.352	69.5	5 12 314	10 1889
3565	9.2	45 4.48	3.3160 0.0102		13.228	0.358	69.2	18 156	13 2003
li i	-	_	1		_	i			"
3566	7.7	8 45 7.24	+3.2785 -0.0092	_	-13.231	-0.354	70.2	7 17 307 313 18 156	11 1931
3567	8.8 8.8	45 7.92	3.3201 0.0103		13.231	0.358	69.2	1 .	13 2004
3568	8.6	45 13.04	3.2801 0.0093		13.237	0.354	72.2	307 313	11 1932
3569	8.3 ⁴	45 25.95	3.2554 0.0086 3.3169 0.0102	10 20 38.0	13.251	0.351	69.5 69.2	3 11 311 18 156	[13 2007]
3570	_	45 31.30		,	13.257			1	
3571	8.7	8 45 41.35	+3.2803 -0.0093	+11 43 37.8	-13.268	-o.353	70.2	7 17 307 313	11 1934
3572	8.9	46 3.92	3.3302 0.0106	14 27 7.1	13.293	0.358	69.2	18 156	14 1987
3573	8.7	46 7.72	3.2526 0.0086	10 13 3.0	13.297	0.349	69.5	3 11 311	10 1896
3574	8.4	46 22.10	3.2597 0.0088		13.312	0.350	69.5	5 12 314	10 1897
3575	8.4	46 35.89*	3.2503 0.0086	10 6 18.5	13.328	0.348	75.3	5 Beob.	10 1899
3576	8.5	8 46 41.31	+3.2776 -0.0093	+11 37 15.5	-13.333	-0.351	70.2	7 17 307 313	11 1936
3577	8.25	46 47.66	3.3375 0.0109	14 52 49.1	13.340	0.358	69.2	21 158	14 1988
3578	7.66	46 51.00	3.3267 0.0106	14 18 15.2	13.344	0.356	69.2	18 156	14 1989
3579	9.1	47 2.07	3.3398 0.0109		13.356	0.358	69.2	21 158	15 1931
3580	9.07	47 25.87	3.3259 0.0106	14 17 30.5	13.382	0.356	95-4	R(2)	14 1991
3581	8.8	8 47 25.94	+3.3372 -0.0109	+14 54 12.1	-13.382	-0.357	69.2	21 158	14 1990
3582	8.7	47 29.80	3.2528 0.0087	10 16 48.7	13.386	0.347	69.5	3 11 311	10 1900
3583	9.3	47 30.58	3.3331 0.0108	14 41 11.1	13.387	0.356	92.7	761 R	
3584	9.0	47 31.09	3.2617 0.0089	10 46 26.4	13.387	0.348	69.5	5 12 314	10 1901
3585	8.2	47 31.74	3.3337 0.0108	14 42 58.5*	13.388	0.356	76.2	6 Beob.	14 1992
3586	8.9	8 47 45.62	+3.2706 -0.0091	+11 16 44.7	-13.403	-0.349	70.2	7 17 307 313	11 1938
3587	9.0	47 52.27	3.3207 0.0105	1	13.411	0.354	69.2	18 156	14 1994
3588	9.0	47 55.27	3.3380 0.0109		13.414	0.356	69.2	21 158	15 1935
3589	9.1	48 3.25	3.2866 0.0096		13.422	0.350	82.7	312 R	
3590	8.8	48 39.62	3.2672 0.0091	11 7 52.6	13.462	0.347	70.2	7 17 307 313	11 1943
3591	8.2	8 48 43.64	+3.3314 -0.0108	+14 39 26.1	-13.466	-0.354	69.2	21 158	14 1996
3592	8.6	48 50.91	3.2650 0.0090	•	13.474	0.347	69.5	5 12 314	11 1944
3593	5.8	40 30.91 49 5.99*	3.2844 0.0096	I	13.490	0.349	70.2	8 312	12 1941
3594	8.9	49 38.59	3.2683 0.0092	1	13.525	0.346	70.8	7 307 313	[11 1946]
3595	8.4	49 41.90	3.2984 0.0100	i	13.529	0.349	80.1	8 312 758 761	
3596	9.0	8 49 55.60	+3.3338 -0.0109		-13.544	-0.353	69.2	21 158 8 312	14 2000
3597	8.5 ⁸	50 12.97	3.2942 0.0099		13.562	0.348	70.2	I *	12 1943
3598	8.4	50 18.84	3.2678 0.0092	1	13.569	0.345	70.2 69.2	7 17 307 313 21 158	11 1947
3599 3600	9.1 8.8	50 40.82 50 40.68	3.3300 0.0109 3.2979 0.0100		13.592	0.351		8 312	13 2015
3000	• '	50 49.68	,	-					
1		D 8.5; Schätz. 8		D 9.3; Schätz. 8.7			D 9.3	4 BD 9.2; Schätz	. 8.4 8.3
	- RD 7	.7; Schätz. 8.3	8.2 ⁶ BD 6.8	⁷ Grösse na	ពេ ២០	8 BD	y. 0		

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zor	nen	B. D.
3601	8.6	8h 50n	51.99	+3:2632	-0:0091	+11° 0′ 5."8	-13.604	-0.344	69.5	5 12	314	11° 1949
3602	8.2	51	3.57	3.2683	0.0092	11 17 40.0	13.617	0.344	75.7	17 307	313 75	
3603	8.51	_	11.40	3.2724	0.0093	11 31 49.6	13.625	0.344	70.2		307 31	8
3604	8.22	51	28.37	3.2685	0.0092	11 19 38.1	13.643	0.343	70.9	17 307		11 1954
3605	4.0	51	38.95	3.2865	0.0097	12 20 24.7	13.655	0.345		Fund. C		12 1948
3606	8.5	8 51	51.16	+3.3291	-0.0109	+14 42 43.0	-13.668	-0.349	69.2	21 158		14 2007
3607	8.5	51	52.38*	3.2437	0.0086	9 56 20.6	13.669	0.340	78.0	11 311	564 63	
3608	8.7	51	59·55*	3.2522	0.0089	10 25 36.6	13.677	0.341	70.2	6 Beob.	3-4 -3	10 1913
3609	9.0	52	4.78	3.3061	0.0103	13 27 9.5	13.682	0.347	69.2	18 156		13 2019
3610	9.0	52	14.40	3.3011	0.0102	13 11 12.8	13.692	0.346	69.2	18 156		13 2020
3611	7.1	8 52	34.41	+3.3075	-0.0104	+13 33 29.5	-13.714	-0.346	69.2	18 156		13 2021
3612	8.5	52		3.2868	0.0098	12 24 59.0	13.729	0.343	70.2	8 312		12 1951
3613	8.6	53	18.29	3.2634	0.0092	11 7 14.9	13.760	0.340	69.5	_	314	11 1956
3614	8.9	53	18.40	3.3207	0.0108	14 19 47.4	13.760	0.346	69.2	21 158	•	14 2012
*3615	9.3	53	24.99	3.3091	0.0105	13 41 31.1	13.767	0.345	69.2	18 156		13 2023
3616	8.9		50.54	+3.3041	-0.0103	+13 26 6.1	-13.794	-0.344	70.2	8 312		13 2027
3617	8.4	53		3.2972	0.0103	13 3 37.8	13.804	0.343	69.2	18 156		13 2027
3618	8.7	54	12.65	3.2965	0.0101	13 1 54.4	13.818	0.343	70.2	8 312		13 2030
3619	8.6	54	35.65	3.2642	0.0093	11 13 13.9	13.842	0.339	70.2	7 17	307 31	
3620	8.8	54	39.26	3.2509	0.0089	10 28 3.7	13.846	0.337	69.5	3 11	311	10 1923
3621	8.7		_							_	J	1
3622	8.9 ⁸	"	7.00 28.89	+3.3325	-0.0112	+15 5 18.6	-13.875	-0.345	69.2	21 158		15 1962
3623	8.5	55	29.79	1	0.0095	11 34 14.7	13.898	0.338	82.7	313 R		[11 1964]
3624	8.7	55 55	36.76	3.2525 3.2573	0.0090	10 35 48.9	13.899	0.336	69.5 69.5	3 II 5 I2	311	10 1928
3625	8.7	55	43.69*	3.2559	0.0091	10 48 6.1	13.906	0.336	69.5	5 12 6 Beob.	314	10 1929
Bi I		l		1		•	1					10 1930
3626	8.7	8 55	47.83	+3.2530	-0.0090	+10 38 8.8	-13.918	-0.336	69.5	5 12	314	10 1931
3627	8.8 8.8	56	0.31	3.2695	0.0095	11 35 29.7	13.931	0.337	70.9	17 307	313	11 1966
3628 3629	9.0	56 56	20.59* 21.59	3.2646	0.0094	11 19 33.6	13.952	0.336	80.7	7 R		[11 1968]
3630	9.5 8.5 ⁴	56	24.17	3.2674 3.3237	0.0094	11 29 12.1 14 40 34.5	13.953	0.336	82.7 60.2	307 R 18 156		[11 1969]
			-				13.956	0.342	69.2	18 156		14 2018
3631	8.5	8 56	36.83	+3.2552	-0.0091	+10 47 43.8	-13.969	-0.334	69.5	5 12	314	10 1933
3632	9.4	56	37.31	3.3270	0.0111	14 52 24.0	13.970	0.342	69.2	21 158		14 2020
3633	9.2	56	39.79	3.2676	0.0095	11 31 1.0	13.973	0.336	70.2	17 313		[11 1971]
3634	8.9 8.3	56 56	52.53 56.86*	3.2609	0.0093	11 8 24.4*	1	0.335	70.2	7 17	307 31	
3635			50.00	3.2478	0.0089	10 23 10.0	13.990	0.333	69.5	3 11	311	10 1934
3636	8.8	8 57	0.22	+3.2720		+11 47 1.1	-13.994	-0.336	72.2	307 313		11 1973
3637	8.4	57	9.71	3.2695	0.0095	11 38 54.0	14.004	0.335	84.1	307 758	761	11 1974
3638	9.0		14.45	3.3278	0.0112	14 57 19.7	14.009	0.341	69.2	21 158		15 1969
3639	9.1 ⁵		22.15	3.3248	1110.0	14 47 46.3	14.017	0.341	69.2	21 158		14 2022
3640	8.6	i	39.78	3.2877	0.0101	12 42 48.4	14.035	0.336	70.2	8 312		12 1960
3641	7.8		49.06	+3.2637	-0.0094	+11 20 43.9	-14.045	-0.334	69.5	5 12	314	11 1976
3642	8.7	58	0.18	3.2758	0.0097	12 3 6.2	14.056	0.335	70.6	5 Beob.		12 1961
3643	8.8	58	4.97	3.3145	0.0109	14 15 24.3	14.061	0.339	69.2	21 158		14 2024
3644	7.8	58	5.73	3.3071	0.0106	13 50 24.0	14.062	0.338	69.2	18 156		13 2036
3645	8.5	58	8.77	3.2760	0.0098	12 4 8.8	14.065	0.334	71.2	17 307	312 31	3 12 1963
3646	8.8	_	18.65	+3.2571	-0.0092	+10 59 11.0	-14.076	-0.332	69.5		314	11 1978
3647	8.9	58	•	3.3228	0.0111	14 44 30.2	14.079		79.7	18 156	758 76	1 14 2025
3648	8.6		23.37	3.2441	0.0089	10 13 55.4	14.080	1 1	69.5	3 11	311	10 1935
3649	8.9	58	_	3.2701	0.0096	11 45 18.4	14.097		70.2	7 17		.
3650	8.9	59	16.07	3.2425	0.0089	10 10 37.8	14.135	0.329	69.5	5 12	314	10 1936
	1 B	D 9.0	2 8.	6 8.3 7.7	8 N	ur Z. 313; BD 9.	5 4	BD 8.0;	Schätz. 8.6	8.5	⁶ II ^m 27	" 129°

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B.D.
3651	8.8	8h 59m 17:40	+3.2814	0.0100	+12°26′26.8	-14.136	-o"333	69.9	8 97 312	12° 1965
3652	9.0	59 19.62	3.3263	0.0113	14 59 55.8	14.139	0.338	69.2	21 158	15 1976
3653	8.8	59 52.98	3.3036	0.0106	13 44 46.2	14.173	0.335	70.2	8 312	13 2040
3654	9.4	9 0 6.70	3.2416	0.0089	10 9 51.1	14.187	0.328	84.1	429 433	
3655	8.8	0 10.93	3.2451	0.0090	10 22 23.2	14.192	0.328	69.5	3 11 311	10 1937
3656	8.7	9 0 20.02*	+3.2414	-0.0089	+10 9 37.3	-14.201	-0.328	73.9	7 Beob.	10 1938
3657	9.2	0 24.80	3.2578	0.0093	11 7 30.7	14.206	0.329	82.7	313 R	
3658	7.5 ¹	0 26.49*	3.2415	0.0089	10 10 18.0*	14.208	0.327	73.9	7 Beob.	10 1940
3659	8.9	0 40.81	3.3166	0.0111	14 32 2.1	14.223	0.335	69.2	21 90 158	14 2030
3660	8.9	0 48.81	3.2937	0.0104	13 13 40.3	14.231	0.332	69.9	8 94 312	13 2044
i i		·		•			_			11 1984
3661	5.4	9 0 58.51	+3.2581	-0.0094	+11 10 11.9	-14.241	-0.328	70.9	17 307 313 90 158 161	
3662	8.0	1 12.88	3.3162	0.0111	14 32 41.3	14.255	0.334	69.8 69.2	90 158 161 85 97	. 14 2033 12 1973
3663	7.7	I 24.31	3.2797	0.0100	12 27 13.2	14.267	0.330	69.6	87 156	13 2045
3664	8.8 9.4	1 35.08	3.3015	0.0107	13 43 31.8	14.278	0.332	68.7	23 95	11 1988
3665	8.6	2 22.17	3.2597	0.0095	11 19 55.4	14.326	-			
3666	8.1	9 2 39.11	+3.3028	-0.0108	+13 51 45.7	-14.344	-0.330	69.2	87 94	13 2048
3667	7.1	2 58.73	3.2718	0.0098	12 4 21.2	14.364	0.327	69.2	85 97	12 1979
3668	8.6	3 0.11	3.2413	0. 009 0	10 16 11.2	14.365	0.324	69.6	82 160	10 1944
3669	8.5	3 1.31	3.3215	0.0113	14 57 42.9	14.366	0.332	69.6	90 161	15 1990
3670	8.6	3 1.37	3.2486	0.0092	10 42 21.1*	14.366	0.324	74-4	4 82 160 752	10 1945
3671	9.0	9 3 2.17	+3.2645	0.0096	+11 38 51.6	-14.367	-0.326	68.7	23 95	11 1989
3672	8.6	3 3.89	3.2534	0.0093	10 59 52.4	14.369	0.325	68.7	23 95	11 1990
3673	9.0	3 28.71	3.3085	0.0110	14 14 26.0	14.394	0.330	69.6	90 161	14 2039
3674	8.7	3 29.17	3.2777	0010.0	12 26 58.7	14.395	0.327	69.2	85 97	12 1981
3675	8.6	3 29.77	3.3071	0.0109	14 9 35.6	14.395	0.329	69.2	87 94	14 2040
3676	9.0	9 3 38.32	+3.2428	-0.0090	+10 23 18.7	-14.404	-0.323	69.1	4 82 160	10 1949
3677	8.8	3 49.08	3.3172	0.0113	14 45 59.3	14.415	0.330	69.6	90 161	14 2041
3678	8.7	3 58.22	3.2878	0.0104	13 3 47.6	14.424	0.327	69.2	87 94	13 2050
3679	9.0	4 22.79	3.2846	0.0103	12 54 0.6	14.449	0.326	69.2	85 97	12 1985
3680	8.4	4 35.11	3.2929	0.0106	13 24 0.9	14.461	0.326	69.2	87 94	13 2051
3681	,			0.0110	174 52 57	[4 472	-0.329	79.9	90 161 752 760	14 2043
3682	9.2 8.8	9 4 45.89	+3.3180	-0.0113	+14 52 7.1 14 59 13.5	-14.472 14.479	0.329	69.6	90 161	15 1999
3683	8.6	4 52.07 5 53.32	3.3199	0.00114	10 22 54.3*	14.540	0.319	74.4	4 82 160 752	10 1954
3684	8.9	5 53.32 5 56.38	3.2782	0.0102	12 36 32.0	14.543	0.323	69.2	85 97	12 1990
3685	8.7	6 5.14	3.2806	0.0103	12 45 41.3	14.552	0.323	69.2	85 97	12 1991
				ŭ				68.7		11 1996
3686	8.2	9 6 10.60	•	-0.0095	+11 10 53.4	-14.558			23 95 85 97	12 1990
3687	8.9	6 14.78	3.2725	0.0100	12 17 16.0	14.562	0.322	69.2 69.1	95 97 4 82 160	10 1956
3688	7.9	6 38.65	3.2476	0.0093	10 49 14.1	14.585	0.319	68.7	23 95	11 1998
*3689	9.1 9.6	6 52.45	3.2614	0.0097	11 39 35.6	14.599	0.320	69.6	90 161	14 2048
3690	8.6	6 57.04	3.3130	0.0113	14 43 29.8	14.604	0.325		1	
3691	8.9	9 7 22.36	+3.2695	-0.0100	+12 10 17.1	-14.629	-0.320	69.2	85 97	12 1994
3692	8.5	7 38.22	3.2683	0.0100	12 7 0.9	14.645	0.319	69.2	85 97	12 1995
3693	8.3	7 53.65	3.2664	0.0099	12 0 45.9	14.660	0.319	69.2	85 97	12 1997
3694	9.0	8 11.83	3.2775	0.0103	12 41 47.5	14.679	0.319	69.2	85 97	12 2000
3695	8.7	8 28.62	3.2612	0.0098	11 43 57.2	14.695	0.317	68.7	23 95	11 2003
3696	8.7	9 8 29.54	+3.2372	0.0091	+10 16 37.1	-14.696	-0.315	69.1	4 82 160	10 1961
3697	8.1	9 4.87	3.2468	0.0094	10 53 32.9	14.731	0.315	69.1	4 82 160	10 1965
3698	8.4	9 14.80	3.3093	0.0113	14 39 9.7	14.741	0.321	83.1	90 752 760	14 2057
3699	8.3	10 31.46	3.2903	0.0108	13 36 12.6	14.816	0.317	69.2	87 94	13 2066
3700	8.6		3.2994	0.0111	14 10 53.5	14.842	0.317	69.6	90 161	14 2062
H '				. BD 8 o						ti

1 7.0 8.0 7.0 7.7 7.7 8.4 7.0; BD 8.0

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Z	onen		В.	D.
3701	6.7	o _p 11 _s	4.46	+3:2636	-0:0099	+120 1'24	-14!849	-0.313	69.2	85 97	,		I 2º	2009
3702	8.81	111	49.28	3.2896	0.0108	13 38 34.	1	0.315	69.2	87 94				2069
3703	8.9	11	57-34	3.2983	1110.0	14 10 37.		0.315	69.6	90 161			_	2068
3704	8.5	12	7.29	3.2761	0.0104	12 50 33.		0.313	69.2	85 97			_	2014
3705	8.3	12	7.63	3.2499	0.0096	11 14 32.	i	0.310	68.7	23 95				2008
3706						+11 28 28.		1	68.7	1			١	••••
3700	7.9 8.9	9 12	13.41 29.19	+3.2536	-0.0097 0.0098		1 .,	-0.311	69.2	23 95 85 97			i .	2009 2010
3708	8.9	12	38.74	3.2577 3.2523	0.0098	11 44 20. 11 24 45.	_	0.311	68.7	1				2010
3709	7.3 ²	12	47.24	3.2323	0.0091	10 18 56.		0.308	69.1	23 95				1972
3710	8.9		47.84	3.2953	0.0031	14 3 9.	. 1	0.314	69.6	90 161				2070
				1	l					1				
3711	9.1	9 12	52.52	+3.2512	-0.0096	+11 21 26.		-0.309	68.7	23 95				2012
3712	8.9	12	57.67	3.2819	0.0106	13 15 5.		0.312	69.2	85 97			_	2072
3713	8.58	12	59.20	3.2851	0.0107	13 26 56.		0.313	69.2	87 94			_	2071
3714	9.2	13		3.3038	0.0113	14 35 27.		0.314	90.1	752 760			-	2073
3715	8.7	13	41.83	3.2617	0.0100	12 3 28.	15.002	0.309	69.2	85 97	1		12	2020
3716	8.5	9 13	44.30	+3.2527	-0.0097	+11 29 52.	3 -15.005	-0.308	68.7	23 95	5		11	2014
3717	8.1	14	9.48	3.2683	0.0102	12 29 14.	15.029	0.309	69.2	85 97	7		12	202 I
3718	8.7	14	15.62	3.2676	0.0102	12 27 12.		0.309	69.2	85 97	7		12	2022
3719	6.7	14	28.97	3.2868	0.0108	13 38 37.		0.310	69.2	87 94	ŀ		13	2074
3720	8.3	14	29.40	3.2726	0.0104	12 46 20.	15.048	0.309	69.2	87 94	97		[2	2023
3721	8.2	9 14	36.82	+3.2743	-0.0104	+12 53 9.	-15.055	-0.309	68.7	23 95	i		12	2024
3722	8.5	14		3.2293	0.0090	10 5 6.		0.304	75.2	5 Beob.				1980
3723	8.74	15	24.87	3.2722	0.0104	12 48 30.		0.307	69.2	85 97				2026
3724	8.3	15	25.43	3.2767	0.0106	13 5 15.	1 -	0.308	69.2	87 94			13	2079
3725	9.1	16	2.83	3.2379	0.0093	10 41 56.	1 -	0.303	69.6	82 160	•		_	1986
3726	8.9	9 16	13.30	+3.3021	-0.0114			1	69.6	90 161				2083
3727	9.0	16	29.28*	3.2369	0.0093	+14 42 10. 10 39 35.	1 .	1		4 82		752		1987
3728	8.9	16	35.22	3.2507	0.0093	11 32 4.	. ' .'	0.302	74·4 68.7	23 95		154		2025
3729	8.7	16	36.72	3.2965	0.0090	14 23 10.		0.304	69.6	90 161				2085
3730	8.9	16	55.68	3.2514	0.0098	11 35 49.	.		68.7	23 95				2027
B)				1	•		ļ	_	· ·	1				-
3731	8.9	9 17	7.86	+3.3059	-0.0116	+14 59 51.	1 -	-0.308	69.6	90 161			_	2038
3732	8.9	17	8.96*	3.3016	0.0115	14 44 2.	. 1	0.308	69.6	90 161				2086
3733	8.6	17	9.93	3.2884	0.0110	13 55 24.	1 -	0.306	69.2	87 94				2087
3734	8.8	17	16.25	3.2396	0.0094	10 52 18.	-		69.6	82 160				1989
3735	1.8	17	24.60	3.2428	0.0095	11 4 55.	15.216	0.302	68.7	23 95	5		11	2029
3736	8.8	9 17	31.59	+3.2741	-0.0105	+13 3 20.	<u>—15.222</u>	-0.304	69.2	87 94	ŀ		13	2083
3737	9.0	17	34.83	3.3010	0.0115	14 43 44.	15.226	0.307	79.9	90 161	752	760	14	2088
3738	9.1	17		3.2269	0.0090	10 5 16.		0.300	86.9	445 458	831		[10	1990]
3739	9.0	17	48.20	3.2408	0.0095	10 58 31.		0.301	69.2	85 97	,		11	2031
3740	8.6	17	59.17	3.2485	0.0097	11 28 38.	15.249	0.301	68.7	23 95	5		11	2033
3741	8.6	9 18	6.91	+3.2262	-0.0090	+10 3 41.	-15.256	-0.299	76.9	82 160	445	458	10	1991
3742	9.0	18	9.11	3.3025	0.0115	14 51 47.		1	69.2	87 94				2090
3743	8.5	18	18.53	3.2400	0.0095	10 57 7.	l l	0.300	69.0	23 85		97		2035
3744	8.5	18		3.2253	0.0090	10 1 3.	1 -	0.298	76.9	82 160	-			1992
3745	8.6	18		3.2999	0.0115	14 43 40.	1	0.305	79.9	90 161		760		2092
3746	8.8	9 18	51.29	+3.2361	-0.0094	+10 43 56.		-0.298	69.6	82 160	,		10	1993
3747	8.7		56.00	3.2419	0.0095	11 6 37.		1	68.7	23 95				2036
3748	7.95		56.63*	3.3031	0.0117	15 2 6.		1	79.9	90 161		760		2049
3749	7.0	20	5.36	3.2999	0.0116	14 50 41.	0.00.	1	69.2	87 94		, , ,		2095
3750	9.1		20.20	3.3031	0.0117		II			752 760			-	2051
''' '		-				-				-		1	_	-
		D 9.3; : 3.0 7.9 8	Schätz. 8 8.5	.o ō.ŏ	- 7.0	7.0 8.0	8 BD 9.0;	Schätz. 8	s.o 8.5	4 RD	9.2; S	cnätz	. 5.7	შ. შ

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
3751	8.8	9 ^h 20 ^m 34.77	+3:2439	-0:0097	+11°19′35.79	-15:395	-0.296	68.7	23 95	11°2038
3752	8.8	20 44.99	3.2290	0.0092	10 22 34.2	15.405	0.295	6 9.6	82 160	10 1999
3753	8.3	20 48.19	3.2454	0.0097	11 26 23.1	15.408	0.296	68.7	23 95	11 2039
3754	7.9	20 48.30	3.2689	0.0105	12 56 39.2	15.408	0.299	69.2	87 94	13 2091
3755	9.4	20 50.35	3.3002	0.0116	14 55 13.2	15.410	0.301	69.6	90 161	[15 2052]
37561	8.5	9 20 55.76	+3.2534	0.0100	+11 57 37.9	-15.415	-0.297	69.2	85 97	12 2039
3757	8.2	21 5.69	3.2899	0.0113	14 17 30.9	15.424	0.300	69.6	90 161	14 2097
3758	8.3	21 23.95	3.2344	0.0094	10 45 39.1	15.441	0.294	69.6	82 160	10 2002
3759	7.9	21 39.75	3.2724	0.0107	13 13 21.5	15.456	0.297	69.2	87 94	13 2094
3760	8.6	21 43.53	3.2648	0.0104	12 44 36.1	15.459	0.297	69.2	85 97	12 2041
3761	8.5	9 21 45.27	+3.2560	-0.0101	+12 10 38.5	-15.461	-0.296	69.2	85 97	12 2043
3762	7.5	21 46.68	3.2677	0.0105	12 55 45.4	15.462	0.297	69.2	87 94 [°]	13 2096
37632	8.1	22 4.41	3.2705	0.0106	13 7 46.7	15.478	0.297	69.2	87 94	13 2097
3764	8.8	23 0.46	3.2286	0.0092	10 28 23.6	15.530	0.291	69.6	82 160	10 2006
3765	8.2	23 3.89	3.2817	0.0111	13 54 37.8	15.534	0.296	79.6	87 94 752 760	13 2098
3766	8.9	9 23 7.03	+3.2271	0.0092	+10 22 38.2*	-15.537	-0.291	79.9	82 160 752 760	10 2007
3767	8.9	23 28.43	3.2730	0.0108	13 23 3.4	15.556	0.295	69.2	87 94	13 2099
3768	8.3	23 36.09°	3.2745	0.0108	13 29 17.1	15.563	0.294	79.6	87 94 752 760	13 2100
3769	8.7	23 46.31	3.2477	0.0099	11 45 54.2	15.572	0.292	68.7	23 95	11 2051
3770	7.8	23 52.46*	3.2828	1110.0	14 2 40.3	15.578	0.295	69.6	90 161	14 2101
*3771	8.4	9 23 52.84	+3.2381	-0.0096	+11 8 51.3	-15.578	-0.291	69.2	85 97	11 2052
*3772	8.3	23 53.74	3.2382	0.0096	11 8 57.6	15.579	0.291	77.5 81.7	85 97a R	2032
3773	8.8	23 59.86	3.2827	0.0112	14 2 40.4	15.585	0.295	69.6	90 161	[14 2102]
3774	8.6	24 12.00	3.2823	1110.0	14 1 59.7	15.596	0.294	69.6	90 161	14 2103
3775	7.9	24 18.61	3.2310	0.0094	10 42 12.7	15.602	0.289	69.6	82 160	10 2011
3776	8.6	9 24 18.72	+3.2570	-0.0103	+12 24 23.8	-15.602	-0.292	79.6	85 97 752 760	12 2049
3777	8.5	24 31.62	3.2327	0.0094	10 49 39.5	15.614	0.289	69.6	82 160	10 2012
3778	7.68		3.2722	0.0108	13 24 29.7	15.614	0.293	69.2	87 94	13 2104
3779	9.1	25 1.90*	3.2334	0.0095	10 54 21.9	15.642	0.288	79.9	82 160 752 760	10 2013
3780	5.54	25 12.47	3.2477	0.0100	11 51 9.1	15.651	0.289	68.7	23 95	11 2053
3781	5·3 ⁵	9 25 15.57	+3.2236	-0.0091	+10 15 57.3	-15.654	-0.287	69.6	82 160	10 2014
3782	8.68	25 21.48	3.2433	0.0098	11 34 32.7	15.660	0.289	68.7	23 95	11 2054
3783	8.o 8.8	25 36.32	3.2393	0.0097	11 19 34.3	15.673	0.288	68.7	23 95	11 2055
3784 3785	9.0	25 39.02	3.2863	0.0114	14 23 49.4	15.676 15.688	0.292	69.6	90 161 85 97	14 2106
		25 52.72	3.2536	0.0102	12 17 9.9	_	0.289	69.2	-	12 2053
3786	8.5	9 25 55.94	+3.2481	1 1		-15.691	-0.288		85 97	12 2054
3787	8.8	26 6.67	3.2945	0.0117	14 57 38.4	15.701	0.292	69.6	90 161	15 2068
3788 3789	8.9 9.1	26 10.39 26 13.92	3.2254 3.2529	0.0092	10 26 21.4 ⁷ 12 15 37.4	15.704	0.286 0.288	79.9 69.2	82 160a 752 760 85 97	10 2016
3799	9.1 8.7	26 13.92 26 55.01	3.2529	0.0102	12 15 37.4	15.707	0.287	69.2	85 97	12 2055
li I	ı i		1				_ [, i
3791	8.7	9 26 58.00	+3.2334	-0.0095	+11 0 53.2	-15.747	-0.285	68.7	23 95 85 07	11 2058
3792	8.9 8.9 ⁸	27 37.28 27 56.76	3.2488 3.2924	0.0101	12 5 6.4 14 58 23.9	15.783	0.286	69.2 69.6	85 97 90 161	12 2058 15 2074
3793 3794	8.6	27 50.76 27 57.55	3.2924	0.0117	13 50 56.5	15.801	0.289	69.2	87 94	13 2115
3795	8.2	28 12.21	3.2207	1000.0	10 14 3.3	15.814	0.282	69.6	82 160	10 2021
1						_				1
3796	6.9 8.6	9 28 12.52	+3.2652	-0.0107	+13 12 38.9 11 42 38.9	-15.814	-0.286	69.2 68.7	87 94	13 2117
3797 3798	7.69	28 19.76 28 19.91	3.2425 3.2867	0.0099	14 37 52.9	15.821	0.284	69.6	23 95 90 161	14 2113
3799	8.7	28 22.14	3.2868	0.0115	14 37 32.9	15.823	0.288	69.6	90 161	[14 2114]
3800	8.6	28 30.89	3.2635	0.0107			l I	•	87 94	13 2118
1			•		esen praec. I E	•	•	• '	•	5.0 6.0

¹ 9^m5 2^l5 A.; ein zweiter 9^m5 gegen diesen praec. 1^l5 55^mA. ² 8^m8 praec. 3^l3 5^mA. ⁸ BD 7.0 ⁴ 5.0 6.0 ¹ BD 6.0; roth; 8^m7 seq. 3^l 10^mB., blau ⁶ BD 8.0; Schätz. 8.6 8.6 ⁷ Z. 160 [23^l8] ⁸ BD 9.5; Schätz. 8.9 8.9 ⁹ BD 8.3; Schätz. 7.8 7.5

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
3801	8.41	9 ^h 28 ^m 40.48	+3:2872	-o:0115	+14°41' 32.0	-15.839	-o."287	69.6	90 161	14° 2115
3802	8.8	28 52.11	3.2287	0.0094	10 48 50.1	15.850	0.282	79.9	82 160 752 760	10 2025
3803°	6.6	29 2.93	3.2905	0.0117	14 56 10.7	15.859	0.287	76.4	90 161 752	15 2077
3804	9.0	29 5.74	3.2905	0.0117	14 56 19.4	15.862	0.287	83.1 90.1	90a 752 760	15 2078
3805	8.7	29 6.64	3.2228	0.0092	10 25 36.6*	15.862	0.281	76.5	82 160 760	10 2026
3806	8.7	9 29 23.93	+3.2645	-0.0107	+13 14 47.9	-15.878	-0.284	69.2	87 94	13 2119
3807	8.1	29 37.13	3.2455	0010.0	11 59 26.1	15.890	0.282	69.2	85 97	12 2067
3808	8.5	29 38.43	3.2326	0.0096	11 7 28.6	15.891	0.281	68.7	23 95	11 2063
3809	7.7	29 45.59	3.2366	0.0097	11 24 17.3	15.897	0.281	68.7	23 95	11 2064
3810	8.6	29 51.84	3.2193	0.0091	10 13 57.8	15.903	0.279	69.6	82 160	10 2030
3811	8.7	9 30 55.88	+3.2342	-0.0097	+11 18 59.4	-15.960	-0.279	68.7	22 05	11 2067
3812	8.6	30 57.16	3.2508	0.0103	12 26 34.0	15.961	0.280	69.2	23 95 85 97	12 2070
3813	6.8	31 11.94	3.2875	0.0103	14 54 39.0	15.974	0.283	69.6	90 161	15 2087
3814	8.7	31 13.26	3.2424	0.0100	11 53 24.6	15.975	0.279	68.7	23 95	11 2068
3815	9.3	31 23.89	3.2298	0.0095	11 2 43.8	15.984	0.278	68.7	23 95	11 2069
1				-			1			_ [
3816 3817	6.8	9 31 29.29	+3.2630	8010.0—	+13 17 51.1	-15.989	-0.280	69.2 60.6	87 94 82 160	13 2128
3818	9.0 8.8	31 44.71 31 51.31	3.2177	0.0091	10 13 50.7 14 8 28.9	16.003 16.008	0.276	69.6 69.2	1 _	10 2036
3819	8.8	31 51.31 31 54.65	3.2751	0.0091	10 11 19.6	16.011	0.231	69.6	87 94 82 160	10 2037
3820	7.08	32 2.92	3.2336	0.0097	11 20 31.5	16.019	0.277	68.7	23 95	11 2071
						_	1	·		· .
3821	8.6	9 32 13.99	+3.2873	-0.0117	+14 59 4.9	-16.028	-0.281	69.6	90 161	15 2091
3822	8.9	32 19.70	3.2249	0.0094	10 45 42.5	16.033	0.276	69.6	82 160	10 2039
3823	7.24	32 29.94	3.2704	0.0111	13 52 30.4	16.042	0.279	90.1	752 760	13 2131
3824 3825	8.7	32 30.81	3.2347	0.0098	11 26 56.1	16.043	0.276	68.7	23 95 85 04	11 2074
	8.7	32 33.50	3.2573	0.0106	12 59 29.3	16.045	0.278	69.2	87 94	13 2132
3826	9.0	9 32 37.39	+3.2371	-0.0099	+11 37 19.7	-16.049	-0.276	69.2	85 95 97	11 2076
3827	8.0	32 49.14	3.2531	0.0104	12 43 49.7	16.059	0.277	69.2	85 97	12 2075
3828	8.7	33 16.16	3.2286	0.0096	11 4 29.6	16.083	0.274	68.7	23 95	11 2079
3829	8.5	33 16.73	3.2142	0.0090	10 4 34.7	16.083	0.273	80.0	5 Beob.	10 2041
3830	8.7	33 35.49	3.2793	0.0115	14 33 27.7	16.099	0.278	69.6	90 161	14 2127
3831	6.7	9 33 47.84	+3.2652	-0.0109	+13 37 23.5	-16.110	-0.277	69.2	87 94	13 2136
3832	8.4	33 50.67	3.2125	0.0090	9 59 31.5	16.113	0.272	80.0	5 Beob.	10 2043
3833	9.2	34 9.54	3.2821	0.0116	14 47 44.5	16.129	0.278	69.6	90 161	14 2129
3834	8.8	34 16.57	3.2804	0.0115	14 41 30.5	16.135	0.277	69.6	90 161	14 2130
3835	8.5	34 25.98	3.2427	0.0101	12 7 52.3	16.143	0.274	69.2	85 97	12 2076
3836	3.6	9 34 28.68	+3.2186	-0.0092	+10 27 35.5	-16.146	-0.271		Fund. Cat.	10 2044
3837	8.7	34 49.32	3.2122	0.0090	10 1 57.1	16.164	0.270	81.1	5 Beob.	10 2046
3838	8.1	34 51.76	3.2617	0.0108	13 27 59.5	16.166	0.274	69.2	87 94	13 2139
3839	8.6	35 3.56	3.2366	0.0099	11 44 49.1	16.176	0.272	68.7	23 95	11 2083
3840	8.6	35 24.63	3.2703	0.0112	14 5 55.6	16.194	0.274	69.2	87 94	14 2131
3841	8.7	9 36 16.91	+3.2779	-0.0116	+14 41 16.5	-16.239	-0.274	69.6	90 161	14 2133
3842	8.1	36 27.36	3.2256	0.0095	II 4 12.3	16.248	0.269	69.0	23 85 95 97	
3843	8.8	36 36.73	3.2555	0.0107	13 10 17.7	16.256	0.271	69.2	87 94	13 2145
3844	7.6	36 48.48	3.2674	0.0112	14 0 51.9	16.266	0.272	69.6	90 161	14 2134
3845	7.25	36 52.64	3.2255	0.0096	11 5 37.5	16.269	0.268	68.9	23 95 97	11 2087
3846	8.9	9 36 53.89	+3.2715	-0.0113	+14 18 2.4	-16.270	-0.272	69.4	87 90 94 161	14 2135
3847	5.3 ⁶	36 55.42	3.2757	0.0115	14 35 33.6	16.272	0.272	90.1	752 760	14 2136
3848	7.9	36 58.17	3.2487	0.0104	12 43 49.6	16.274	0.270	_	85 97	12 2082
3849	8.8	36 58.26	3.2725	0.0114	14 22 26.2	16.274	0.272	69.6	90 161	14 2137
3850	8.8	37 18.15	3.2538	0.0107		16.291			752 760	13 2147
	1 10	D 9.0; Schätz. 8		3606	0.7 7.0; 10 ^m prae	c (8° a' A	3	RD 2 2 . S	chätz. 7.0 7.0	7.7 6.7
		3.0; Schätz. 7.3		6 BD 6		c.iu j A.	_	יון עם		1.1 0.1



Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 18	75	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zor	nen		B. D.
3851	8.6	9 ^h 37 ⁿ	20:48	+3:2282	-0:0097	+11°18′	54.3	-16.293	-0.268	68.7	23	95			11°2088
3852	9.4	37	37.40	3.2516	0.0106	12 58	51.0	16.307	0.269	69.2	87	97			[13 2148]
3853	8.6	38	17.70	3.2281	0.0097	11 22	31.6	16.341	0.266	68.7	23	95			11 2094
3854	8.91	38	34.05	3.2629	1110.0	13 50	49.2	16.355	0.268	69.2	87	94			13 2150
3855	7.3	38	46.94	3.2196	0.0094	10 47	45.9	16.366	0.264	69. 6	82	160			10 2049
3856	8.8	9 39	15.92	+3.2647	-0.0112	+14 1	29.5	-16.390	-0.267	69.6	90	161			14 2139
3857	9.2	39	24.73*	3.2168	0.0093	10 38	21.4	16.398	0.263	81.7	160	R			[10 2050]
3858	6.23	39	39.16	3.2410	0.0102	12 23	5.2	16.410	0.265	69.2	85	97			12 2090
3859	8.9	39	39.62	3.2672	0.0113	14 13	58.5	16.411	0.267	69.6	90	161			14 2141
3860	8.7	39	48.60	3.2489	0.0106	12 57	22.9	16.418	0.265	69.2	87	94			13 2153
3861	8.9	9 39	55.10	+3.2209	-0.0095	+10 57	52.8	-16.423	-0.262	68.7	23	95			11 2099
3862	8.8	40	3.00	3.2407	0.0102	12 23	41.5	16.430	0.264	69.2	85	97			12 2091
3863	8.7	40	12.55	3.2733	0.0116	14 42	42.0	16.438	0.266	69. 6	90	161			14 2143
3864	8.48	40	39.49	3.2564	0.0109	13 33	37.4	16.460	0.264	69.2	87	94			13 2156
3865	6.8	40	42.68	3.2365	1010.0	12 8	43-3	16.463	0.262	69.2	85	97			12 2095
3866	8.o	9 40	46.74	+3.2264	-0.0097	+11 25	15.7	-16.466	-0.261	68.7	23	95			11 2102
3867	8.9	40	47.94	3.2752	0.0117	14 53	34.9	16.468	0.265	69.6	90	161			14 2146
38684	var.5	40	50.08	3.2345	0.0100	12 0	27.8	16.469	0.262	79.6	85	97	752	760	12 2096
3869	8.1	40	59.92	3.2198	0.0095	10 57	44-4	16.477	0.261	68.7	23	95			11 2104
3870	7.8	41	3.41	3.2630	0.0112	14 3	22.4	16.480	0.264	69.6	90	161			14 2147
3871	7.8	9 41	5.18	+3.2155	-0.0093	+10 39	11.2	-16.482	-0.260	69.6	82	160		- 1	10 2054
3872	8.6	41	46.16	3.2051	0.0089	9 56	8.o	16.516	0.258	76.9	82	160	445	458	10 2058
3873	8.4	42	5.57	3.2659	0.0113	14 21	7.3	16.532	0.262	69.6	90	161			14 2151
3874	8.6	42	6.67	3.2484	0.0106	13 6	7.7	16.533	0.261	69.2	87	94			13 2160
3875	8.8	42	8.66	3.2212	0.0095	11 8	16.7	16.534	0.259	68.7	23	95			11 2107
3876	8.3	9 42	16.73	+3.2422	-0.0104	+12 40	31.1	-16.541	-0.260	69.2	85	97			12 2099
3877	8.7	42	52.03	3.2417	0.0104	12 40	-	16.570	0.259	69.2	85	97			12 2101
3878	7.7	43	8.72	3.2278	0.0098	11 41	23.5	16.584	0.258	68.7	23	95			11 2108
3879	8.7	43	23.06	3.2617	0.0112	14 10	4. I	16.596	0.260	69.6	90	161		- 1	14 2154
388o	8.3	43	29.49	3.2081	0.0091	10 15	48.5	16.601	0.255	69.6	82	160			10 2061
3881	8.2	9 44	3.22*	+3.2683	-0.0115	+14 42	9.9	-16.628	-0.259	69.6	90	161		- 1	14 2157
3882	7.0	44	5.70	3.2369	0.0102	12 25	30.3	16.630	0.257	69.2	85	97			12 2105
3883	8.3	44	14.85	3.2236	0.0097	11 27	55.5	16.638	0.255	68.7	23	95			11 2112
3884	6.5	44	16.08	3.2535	0.0109	13 38	59-4	16.639	0.258	79.6	87	94	752	760	13 2164
3885	8.7	44	48.58	3.2472	0.0107	13 14	18.1	16.665	0.256	69.2	87	94			13 2166
3886	8.7	9 45	6.29*	+3.2085	-0.0091	+10 24	2.5	-16.680	-0.252	79.9	82	160	752	760	10 2062
3887	8.8	45	23.47	3.2717	0.0117	15 4	7.0	16.694	0.257	69.6		161			15 2123
3888	8.5	46	31.15	3.2045	0.0090	10 11		16.748	0.250	69.6	82	160			10 2065
3889	8.5	46		3.2252	0.0098	11 45	-	16.754	0.251	69.0	23	85	95	97	11 2117
3890	9.2	46	42.37	3.2249	0.0098	II 44	17.6	16.757	0.251	83.1	97	752	760		11 2119
3891	8.2	9 47	17.92	+3.2124	-0.0093	+10 50	47.4	-16.786	-0.249	69.6	82	160			10 2067
3892	8.7		16.45	3.2070	0.0091	10 30	4.9	16.832	0.247	69.6		160			10 2069
3893	9.4	48	42.38	3.2092	0.0093	10 41	56.5	16.852	0.246	90.1	752				
3894	8.1	48	43.36*	3.2092	0.0093		9.7	16.853	0.246	79-9			752	760	
3895	9.1	49	2.45	3.2374	0.0104	12 52	15.2*	16.868	0.248	92.7	752	K			12 2115
3896	8.6	9 49	37.72	+3.2103	0.0093	+10 51	7.7	-16.896	-0.245	69.6	82	160			10 2075
3897	8.4	49	41.14	3.2155	0.0095	11 15	27.9	16.899	0.245	68.7	23	95			11 2128
3898	8.6	49	51.08	3.2572	0.0113	14 25	_	16.906	0.248	78.4	90	161	714	715	14 2166
3899	9.0	50	0.37	3.2165	0.0096	11 21		16.914	0.245	68.7	23	95			11 2129
3900	8.9	50	50.57	3.2531	0.0112	14 12	44.4	16.953	0.246	69.6	90	161			14 2168
II .	1 P	D	•	Doth	• 00	a a . Sabii		0 -	4 - m -			- 193			4

Nr.	Gr.	A.R. 18	75	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
3901	8.6	9 ^h 51 ^m	1:24	+3:2370	-o:o1o5	+13° 0' 22	9 -16.961	-0.245	69.2	87	94			130	2182
3902	9.0		3.38	3.2054	0.0091	10 34 47	1	0.242	69.6	82	160			_	2079
3903	8.3	-	7.53	3.2526	0.0112	14 12 3.		0.246	69.6	90	161			14	2170
3904	8.5	51 2	1.18	3.2014	0.0090	10 17 25		0.241	69.6	82	160			10	2081
3905	8.8	51 2	5-37	3.2584	0.0115	14 40 7.	.0 16.980	0.246	86.7	632	633	714	715	[14	2172]
3906	5.01	9 51 2	9.90	+3.2369	0.0105	+13 2 24	.9 -16.984	-0.244	69.2	87	94			13	2183
3907	8.8		8.05	3.2416	0.0107	13 24 32.	11.	0.244	69.2	87	94				2184
3908	9.2	51 4	4.82	3.2236	0.0099	12 2 23	.9 16.995	0.242	81.2	85	R			[12	2124]
3909	8.9	51 4	8.32	3.2104	0.0094	и и 8.	.2 16.998	0.241	68.7	23	95			11	2133
3910	8.0 ²	51 5	7.90	3.2171	0.0097	11 33 17.	.9 17.005	0.241	68.7	23	95			11	2134
3911	7.78	9 52	5.24	+3.2105	-0.0094	+11 3 11.	.2 -17.011	-0.241	68.7	23	95			11	2136
3912	8.6	52 1	8.23	3.2229	0.0099	12 1 54	.4 17.021	0.241	79.9	85	161	752	760	12	2126
3913	9.0		7.03	3.2064	0.0092	10 45 54.	.2 17.036	0.239	69.6	82	160			10	2084
3914	8.4	1	8.08	3.1952	0.0088	9 54 50		0.238	76.9	82		445	458		2086
3915	8.7	52 5	8.78	3.2244	0.0100	12 12 17	.1 17.052	0.240	69.6	85	161			12	2128
3916	8.8	9 53 1	3.69	+3.2586	-0.0115	+14 51 39.	.1 -17.064	-0.242	69.6	90	161			14	2182
*3917	9.0	53 3	0.70	3.2304	0.0103	12 42 51.		0.240	83.1	85		760		12	2130
3918	8.8		8.34	3.2258	0.0101	12 22 48.	.2 17.090	0.239	79.6	85	760			12	2131
3919	8.8		4.53	3.2123	0.0105	_	.7 17.118	0.237	68.7	23	95				2141
3920	8.6	54 3	6.78	3.2525	0.0113	14 31 39	.0 17.127	0.239	69.2	87	94			14	2186
3921	8.8	9 54 5	0.48	+3.2509	-0.0113	+14 25 36	.2 -17.137	-0.239	69.2	87	94		.	14	2187
3922	8.6	55	6.64	3.2047	0.0092	10 49 4	.2 17.150	0.235	79.9	82	160	752	760	10	2092
3923	8.2	55 1	3.30	3.2302	0.0103	12 50 47	.7 17.155	0.237	69.2	87	94	97		12	2132
3924	8.8		3.14	3.2383	0.0107		.2 17.162	0.237	69.2	87	94			_	2194
3925	9.1	55 2	6.76	3.2560	0.0115	14 53 13.	.1 17.165	0.238	69.6	90	161			14	2190
3926	8.9	9 55 4	1.58*	+3.2027	-0.0091	+10 42 13	.4* -17.176	-0.234	79.9	82	160	752	760	10	2095
3927	8.6	55 4	7.76	3.2005	0.0091	10 32 25	1 -	0.233	83.1	82	752	760		1	2096
3928	8.5	• • •	9.89	3.2562	0.0116	14 56 31.		0.237	69.6	90	161			_	2157
3929	8.6		8.25	3.2531	0.0114	14 43 59		0.237	69.6	90	161				2192
3930	9.0		8.94	3.2363	0.0107	13 27 4	.0 17.212	0.235	90.1	752	760			13	2196
3931	8.9		3.99	+3.2098	-0.0095	+11 21 26	1 -	-0.232	68.7	23	95	•			2153
3932	8.0		2.59	3.2437	0.0110	14 4 18	1 .	0.235	69.6	90	161				2193
3933	7.34		4.42	3.1990	0.0090	10 30 9	-	0.231	69.6	82	160				2100
3934	8.7 8.2		5.00 4.26	3.2362	0.0107	13 29 0	-	0.234	69.2 69.2	87 85	94			_	2197
3935	1 1		4.26	3.2265	_	12 43 31.		0.233	· ·	1	97				- 1
3936	7.3	9 57 2		+3.2199	-0.0100	+12 13 54		-0.232	69.2	85	97				2138
3937	1.8		1.78	3.2443	0.0111	14 11 59.		0.233	69.6	90	161				2196
3938	8.9 8.7	58 58 I	3.87	3.2120	0.0096	11 38 29. 13 27 11.	l l	0.230	68.7 69.2	23 87	95				2161
3939 3940	8.7	_	3.47	3.2343 3.2067	0.0107	11 13 36		1	68.7	23	94 95			_	2162
11	i i						1		1						
3941	9.0		6.16	+3.2298	-0.0105	+13 8 45		-0.230	69.2	87	94			_	2202
3942	8.9 8.6	58 5 58 5		3.2349 3.2094	0.0107	13 34 6.		0.230	79.6 78.0	87		752			2163
3943 3944	9.2	5° 5 58 5		3.2094	0.0095	11 30 19. 11 31 47.	1	0.220	78.0 91.3	23 715		714	1,2	''	
3944	7.2	59 5		3.2315	0.0095	13 23 25		0.238	69.2	87	94			13	2206
Bi .	1 1							1						_	
3946	8.4 8.8	10 O	3.57	+3.2117 3.2481	-0.0097 0.0114	+11 47 8.		-0.227	78.0	23		714 752	-		2166
3947 3948	8.9		8.87	3.2447	0.0114	14 45 59		1	79.9 79.6	90 87		75 ²		-	2203
3949	8.9		8.29	3.2083	0.0095	11 34 25		0.225		23	95	13"	,55		2170
3950	8.5		3.35	3.2333				1	-	87	94				2208
	•						•	-	-	•	BD 8.	^	,		
	- 5	5 4.5; BD	5.5	- 80	7.3; Scna	tz. 8.0 8.0	8 BD 7.2	•	6.8 7.8	• ,	വ ഉ.	J			
H															

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
3951	9.2	10 ^h 1 ⁿ	10:23*	+3:2064	-0:0095	+11°26'41.6	-17.418	-0.224	78.0 77.0	5 Beob.	11°2173
3952	6.0 ¹	1	16.09	3.1962	0.0090	10 36 33.3	17.423	0.223	90.1	762 764	10 2112
3953	8.4	1	33-34	3.2200	1010.0	12 36 23.1	17.435	0.225	69.2	91 99	12 2147
3954	1.3	1	42.80	3.2194	0.0101	12 34 38.1	17.442	0.224		Fund. Cat.	12 2149
3955	8.8	1	53.12	3.2333	0.0108	13 44 13.9	17.449	0.225	69.3	101 103	13 2212
3956	9.1	10 2	38.91	+3.2031	-0.0093	+11 17 43.0	-17.482	-0.221	75.8	5 Beob.	11 2179
3957	7.4	2	53.78	3.1899	0.0087	10 12 17.7	17.493	0.220	68.2	6 13	10 2116
3958	8.9	3	46.78	3.2139	0.0099	12 18 39.2	17.530	0.220	68.2	9 15 19	12 2159
3959	8.3	3	48.08	3.2125	0.0098	12 11 38.8	17.531	0.220	69.2	91 99	12 2160
3960	8.5	4	0.16	3.2152	0.0100	12 26 21.6	17.540	0.220	68.2	9 15 19	12 2161
	8.2		54.70	12 2767	-0.0101	4.72.20 55		0.078	68,2	9 15 19	
3961		10 4	54.10 54.87	+3.2167	0.0101	+12 39 5.5 13 58 17.1	-17.578	-0.218 0.219	69.3	9 15 19 101 103	12 2162
3962 3963	7.1	4		3.2323	0.0109		17.579	1	69.3	101 103	- 1
3964	9.0	5	4.70	3.2327		14 0 57.1	17.585 17.589	0.219	69.3	101 103	14 2218
	9.0 8.9	5	9.22	3.2407	0.0091	14 41 53.9	17.620	0.215		6 13 762 764	14 2219
3965	0.9	5	55.42	3.1953	0.0091	10 54 51.2	17.020		79.2	-5 1 1-4	11 2100
3966	9.2	10 6	31.52	+3.2120	-0.0099	+12 24 25.0	-17.646	-0.215	90.1	762 764	12 2166
3967	8.72	6	42.95	3.2159	0.0101	12 45 48.4	17.654	0.215	69.2	91 99	12 2167
3968	9.0	6	55.69	3.1854	0.0086	10 8 11.3	17.663	0.212	80.8	6 Beob.	10 2124
3969	8.4	7	11.09	3.2003	0.0093	11 27 36.2	17.673	0.213	68.2	9 15 19	11 2190
3970	8.8	7	13.46	3.2355	0.0111	14 29 25.7	17.675	0.215	69.3	101 103	14 2221
3971	8.4	10 7	18.39	+3.2099	-0.0098	+12 18 25.6	-17.678	-0.213	69.2	91 99	12 2171
3972	8.9	7	30.30	3.2102	0.0098	12 20 53.7	17.686	0.213	69.2	91 99	12 2172
3973	8.8	7	33.60	3.1961	0.0091	11 7 34.2	17.689	0.212	68.2	9 15 19	11 2192
3974	8.8	8	29.63	3.2108	0.0099	12 30 3.7	17.727	0.211	68.2	9 15 19	12 2176
3975	8.o	8	29.81	3.2085	0.0098	12 17 39.0	17.727	0.211	69.2	91 99	12 2177
3976	8.58	10 9	7.10	+3.2283	-0.0108	+14 5 20.4	-17.753	-0.211	69.3	101 103	14 2225
3977	9.0	9	7.52	3.2140	0.0101	12 50 44.7	17.753	0.210	69.2	91 99	12 2179
3978	9.2	9	30.27	3.2073	0.0098	12 17 24.0	17.768	0.209	68.2	9 15 19	12 2181
3979	6.44	9	58.07	3.2302	0.0110	14 21 2.9	17.787	0.210	69.3	101 103	14 2228
3980	8.3	10	15.08	3.2205	0.0105	13 32 10.6	17.798	0.209	69.2	91 99	13 2230
	_		_				_				
*3981	8.4	10 10	25.07	+3.1889	-0.0089	+10 44 13.7	-17.805	-0.206	68.2	6 13	10 2132
3982	8.8	10	46.23	3.2129	0.0101	12 54 53.2	17.819	0.207	69.2	91 99	13 2232
3983	8.4 8.8	11	3.65	3.2218	0.0106	13 44 I.3	17.831	0.207	69.3	101 103	13 2233
3984		11	4.97 6.83	3.2193	0.0104	13 31 13.3	17.832	0.207	69.2 68.2	91 99	13 2234
3985	8.4	11	6.83	3.2012	0.0095	11 54 30.2	17.833	0.206		9 15 19	12 2185
3986	7.6	10 11	42.66	+3.2155		+13 14 47.6	-17.857	1	69.2	91 99	13 2237
3987	8.9		42.95	3.2171	0.0104	13 23 15.8	17.857	0.206	90.1	762 764	13 2236
3988	8.4	î	43.32	3.2302	0.0111	14 33 28.4	17.858	0.207	79.7	101 103 762 764	14 2230
3989	8.6		44.11	3.1956	0.0092	11 27 42.8	17.858	0.204	68.2	9 15 19	11 2203
3990	8.7	11	55.11	3.2171	0.0104	13 25 7.2	17.865	0.206	69.3	101 103	13 2238
3991	9.0	10 12	3.39	+3.1875	0.0088	+10 45 18.6	-17.871	-0.203	90.1	762 764	10 2135
3992	8.8	12	17.70	3.2111	0.0101	12 55 9.4	17.880	0.204	69.2	91 99	13 2239
3993	8.7	12		3.2073	0.0099	12 36 34.4	17.894	0.203	68.2	9 15 19	12 2190
3994	8.0	12	50.50	3.1844	0.0087	10 32 47.6	17.902	0.202	68.2	6 13	10 2139
3995	8.45	12	57.62	3.1775	0.0084	9 54 53.6	17.906	0.201	77.2	6 13 632 633	10 2140
3996 ⁶	8.9	10 13	9.88	+3.2311	-0.0112	+14 48 45.6	-17.915	-0.204	69.3	101 103	14 2232
3997	8.9	_	11.39	3.2229	0.0107	14 4 41.8	17.915	0.204	69.3	101 103	14 2233
3998	8.6		19.93	3.1972	0.0094	11 45 42.9	17.921	0.202	68.2	9 15 19	11 2206
3999	8.6		39.88	3.1939	0.0092	11 29 44.5	17.934	0.201	68.2	9 19	11 3207
4000	8.2	-	47.39	3.1990					69.2	91 99	12 2193
			-							5.7 5.8.4.7.8	

Nr.	Gr.	A .R. 18	75	Praec.	Var. saec.	Dec	l. 18	375	Praec.	Var.	Ep.	1	Zo	nen		В	. D.
4001	8.8	10 ^h 14 ^m 5	0.74	-3:1949	-o:0093	+116	42'	24.5	-17.980	-o"199	68.2	9	19			7.10	2210
4002	9.0	14 5		3.2024	0.0097	!		20.4	17.984	0.199	69.2	91	99				2195
4003	8.1	15 1		3.1904	0.0091			47.0	17.996	0.198	68.2	و ا	19				2212
4004	8.9		3.32	3.2089	0.0101	13		30.0	18.001	0.199	69.2	91	99				2244
4005	8.1	15 3	0.50	3.1968	0.0094	11	57	4.2	18.006	0.198	68.2	9	19			12	2200
4006	8.7	10 15 4	9.34	-3.1802	-o.oo86	+10	25	22.6	81ó.81—	-0.196	68.2	6	13			10	2144
4007	9.0		8.73	3.1981	0.0095	12	-	55.2	18.024	0.197	68.2	وا	19				2203
4008	8.8		3.07	3.2272	0.0111			37.0	18.046	0.198	79.7	101	-	762	764		2236
4009	8.5		3.67	3.2232	0.0109	14	32	11.7	18.052	0.197	69.3	101	103	•	•		2237
4010	7.0	17 4	2.32	3.1867	0.0089	11	13	11.7	18.090	0.193	68.2	6	13			11	2217
4011	8.9	10 18	5.09 4	-3.1944	-0.0094	+11	59	20.7	-18.104	-0.193	68.2	9	19			12	2208
4012	8.6	_	5.75	3.2180	0.0107		-	22.9	18.104	0.194	69.3	101	103				2240
4013	8.0	18 1	8.90	3.2086	0.0102	13	21	47.2	18.113	0.193	69.2	91	99				2252
4014	8.3	18 1	9.80	3.1920	0.0093	11	47	26.4	18.113	0.192	68.2	9	19			11	2219
4015	8.6	18 2	0.27	3.1890	0.0091	11	30	14.1	18.113	0.192	68.2	9	19			11	2220
4016	8.4	10 18 2	5.45 +	-3.1797	-0.0086	+10	36	58.1	-18.117	-0.191	68.2	6	13			10	2147
4017	8.7	18 4	o.86	3.1832	0.0088			45.6	18.126	0.191	68.2	6	13				2221
4018	8.0	18 4	8.48	3.1915	0.0092			23.1	18.131	0.191	68.2	9	19	•		11	2222
4019	9.1	18 5	6.53	3.2104	0.0103	13	36	50.4	18.136	0.192	90.1	762	764			13	2253
4020	8.4	19 2	5.08	3.2116	0.0104	13	47	18.7	18.154	0.191	69.2	91	99			13	2254
4021	7.6	10 19 4	8.93 +	-3.1837	-0.0088	+11	8	21.3	—18.168	-0.189	68.2	6	13			11	2225
4022	8.6		0.56*	3.2226	0.01 IQ	14	53	6.7	18.170	0.191	79.7	101	103	762	764		2243
4023	8.1	20	0.09	3.2040	0.010.0	13	7	23.9	18.175	0.190	69.2	91	99	•		1	2256
4024	7.9	20	4.47	3.2158	0.0107	14	15	42.9	18.178	0.190	69.3	101	103			14	2244
4025	8.6	20 2	8.90	3.1824	0.0088	11	4	54.6	18.193	0.187	68.2	6	13			11	2228
4026	6.9	10 20 3	4.43 +	-3.1912	-0.0093	+11	57	7.5	-18.196	-0.188	69.2	91	99			12	2211
4027	8.1	20 3	7.25	3.2028	0.0099	13	4	51.6	18.198	0.188	90.1	762	764			13	2258
4028	6.41	21	2.82	3.1749	0.0084	10	23	56.0	18.214	0.186	68.2	6	13			10	2152
4029	8.8	21	6.31	3.1760	0.0085	10	30	55.6	18.216	0.186	90.1	762	764			10	2153
4030	8.9	21	9.73	3.2210	0.0110	14	54	25.7	18.218	0.189	79.7	101	103	762	764	15	2203
4031	8.9	10 21 1	7.37	-3.1982	-0.0097	+12	43	7.0	-18.223	-0.187	76.2	91	99	762		12	2213
4032	9.02	21 4	1.90	3.1699	0.0081	9	57	30.4	18.238	0.184	86.3	632	633			[10	2154]
4033	8.8	21 5	0.23	3.2086	0.0103	13		35.5	18.243	0.187	69.2	91	99			13	2261
4034	8.0	_	0.62	3.1915	0.0093	12		38.3	18.243	0.185	68.2	9	19				2215
4035	7.6	22	2.62	3.2097	0.0104	13	55	35.3	18.250	0.186	69.3	101	103			14	2251
4036	7.78	IO 22	7.56	⊦3.220 4	-0.0110	+14	58	53-4	-18.253	-0.187	69.3	101	103			15	2206
4037	8.5	22 2		3.1717	0.0083			14.6	18.261	0.183	76.2	6		445	458		2157
*4038	8.9		4.22	3.2076	0.0103			21.3	18.269	0.185	69.3	•	103				2265
4039	7.6		5.04	3.1774	0.0086			40.7	18.270	0.183	68.2	6	13				2160
4040	8.9	22 4	3.37	3.1809	0.0088	11	9	54-4	18.275	0.183	68.2	9	19			11	2235
4041	7.7	10 22 4		-3.1975	-0.0097	+12			-18.277	-0.184	69.3		101	_			2217
4042	8.8		6.88	3.2170	0.0109			1.4	18.289	0.185	83.2	4	762	764			2252
40434	8.6	23 4		3.1907	0.0094			13.2	18.313	0.182	69.2	91	99	_			2219
4044	9.1	24 I		3.1865	0.0091			53.2*		0.181	79.2	9		762	764		2238
4045	8.3	24 4	1	3.1741	0.0084			30.0	18.348	0.179	68.2	6	13				2162
4046	8.4	10 24 5		⊦3.1849	-0.0091	+11			-18.353	-0.179	68.2	9	19				2239
4047	6.35	2 5 3		3.2135	0.0108			40.3	18.374	0.180	69.3		103				2255
4048	8.36		3.53*	3.1673	0.0081		-	52.6	18.376	0.177	80.8		eob.				2165
4049	7.9	25 3		3.2013	0.0101			39.6	18.378			91	99				2271
4050			5.01	3.1991			22		18.388			91	99		i	_	2272
		D 7.0	3 BI	D 9.5; S	chätz. 9.0	9.0		8]	BD 7.2	4	9 [™] 2 praec	. 1:5 5	o"A.		8	Röth	lich
1	ა გ.2 გ	7.8 8.5	5.2 8.8														



4051 4.0 10 ⁸ a6 ⁸ 13 ⁷ 79 +3 ¹ 1655 -0.0086 1 9 75 ⁸ 56 ⁸ 9 -18 ⁸ 399 -0.176 68.2 9 19 11 2436 4053 8.7 26 37.08 3.1790 0.0085 10 56 2.9 18.3999 0.176 68.2 9 19 11 2436 4054 8.7 26 46.48 3.1718 0.0084 10 39 20.4 18.412 0.175 69.2 9 19 9 11 2437 4055 7.7 27 390.5 3.1937 0.0097 13 1 6 5 18.442 0.175 69.2 9 19 9 12 2237 4057 8.8 14.499 3.1932 0.0084 10 39 20.4 18.418 0.175 68.2 9 19 9 12 2237 4058 8.7 28 17.25 3.2046 0.0104 14 15 33.9 18.451 -0.175 69.2 9 19 9 12 2237 4059 8.7 28 17.25 3.2046 0.0104 14 17 24.9 18.459 0.173 69.3 101 103 12 2234 4063 9 3.2 29 10.83 3.1820 0.0091 12 0 41.1 12.49 9.8 18.499 0.173 69.3 101 103 12 2234 4063 9 3.2 29 10.83 3.1820 0.0091 12 0 41.1 12.49 18.499 0.173 90.176 76.7 64 12 2234 4063 9.3 28.28 3.1840 0.0091 12 0 41.1 15.5 28.7 -18.506 -0.171 68.2 9 19 9 762 764 12 2234 4063 7.6 29 39.65 3.1840 0.0092 12 16 30.4 18.510 0.171 69.2 9 19 99 99 12 2235 4064 7.7 29 34.25 3.0080 10.101 14 71 71.3 18.515 0.171 69.2 19 19 79 79 79 74 12 2234 4065 8.4 29 36.52 3.1652 0.0080 10 15 17.3 18.515 0.171 69.2 10 10 3 12 2234 4066 8.6 10 30 5.29 +3.178 0.0091 11 2 13 30 50.8 18.513 0.171 69.3 101 103 14 2266 4067 8.1 30 6.03 3.3065 0.0106 14 44 13.84 18.515 0.171 69.3 101 103 14 2266 4067 8.1 30 6.03 3.1651 0.0091 10 12 31 30 50.8 18.515 0.171 69.3 101 103 14 2266 4068 8.5 30 38.03 3.1651 0.0091 10 12 31 18.555 0.169 68.2 6 13 10 123 12 2234 4075 8.3 13 40.68 3.2001 0.0006 11 44 41 48.5 18.551 0.171 69.3 101 103 14 2266 4070 8.3 14.0008 3.3 1.651 0.0006 11 44 41 41.3 14.8 18.551 0.171 69.3 101 103 14 2266 4070 8.3 31 40.68 3.2001 0.0006 11 44 41 41.3 14.8 18.551 0.171 69.3 101 103 14 2266 4070 8.3 31 40.68 3.2001 0.0006 11 44 41.3 14.8 18.551 0.171 69.3 101 103 14 2266 4070 8.3 31 40.68 3.2001 0.0006 11 44 41.3 14.8 18.551 0.171 69.3 101 103 11 2252 4001 4071 8.3 14.0008 3.3 10.0006 11 41 41 41.3 10.8 18.551 0.171 69.3 101 103 11 2252 4001 4071 8.3 14.0008 3.3 10.0006 11 41 41 41.3 14.4 18.551 0.100 69.3 101 103 11 2252 4001 4071 8.3 14.0008 3.3 10.0006 11 41 41 41.3 14.4 18.551 0.100 69.3 10	Nr.	Gr.	A. R. 1	875	Praec.	Var. saec.	Decl. 18	75	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
1	4051	4.0	10 ^h 26 ^m	13:70	+3:1655	-o:oo8o	+ 9°56'	56.9	-18:399	-o."176		Fu	nd. C	at.		10°	2166
1.6 1.6								-			68.2						
4056 8.9 10 27 44.69	i - i	8.7			3.2092	0.0106	14 29	45.4	1	0.178	69.3	101	103				
4056 8.9 10 27 44.69 +3.1915 -0.0096 +12 49 29.8 -18.451 -0.175 68.2 9 19 12 2227 4057 8.6 28 14.99 3.1902 0.0095 12 45 28.3 18.468 0.173 68.2 9 19 12 2229 4069 9.3 28 17.5 3.1046 0.0091 12 0.014 14 17 24.9 18.409 0.173 90.1 762 764 14 2265 4060 9.2 10 10.3 3.1820 0.0091 12 0.11 18.500 0.171 68.2 9 119 12 2231 4061 9.2 10 29 21.72 +3.1810 -0.0090 +11 55 28.7 -18.506 -0.171 79.7 91 19 762 764 12 2233 4062 9.1 29 28.28 3.1842 0.0092 12 16 30.4 18.510 0.171 79.7 91 19 762 764 12 2234 4063 7.6 29 29.55 3.1840 0.0092 12 16 30.4 18.510 0.171 79.7 91 19 762 764 12 2234 4065 8.4 29 36.52 3.1842 0.0092 12 16 30.4 18.510 0.171 79.7 91 19 762 764 12 2234 4065 8.4 29 36.52 3.1642 0.0080 10.15 14.2 73.0 18.513 0.172 69.3 10.103 14.2266 4065 8.4 29 36.52 3.1632 0.0080 10.15 17.3 18.515 0.169 68.2 9 19 12 2235 4067 8.1 30 6.03 3.063 3.065 14 41 41 38.4 18.531 0.171 69.3 101 10.3 14 2266 4067 8.1 30 6.03 3.063 3.1947 0.0099 1.13 20.08 18.513 0.171 69.3 101 10.3 14 2266 4067 8.1 30 6.03 3.063 3.1750 0.0067 14 44 13.4 18.531 0.171 69.3 101 10.3 14 2269 4069 8.5 30 38.03 3.1551 0.0099 1.1 2.33 18.549 0.166 69.2 91 99 11 2234 4070 9.3 30 6.661 3.1750 0.0067 14 46 14.3 18.551 0.176 69.3 101 10.3 14 2269 4071 8.7 10.006 14 46 14.3 18.551 0.176 69.3 101 10.3 14 2269 4071 8.7 10.006 14 46 14.3 18.551 0.176 69.3 101 10.3 14 2269 4071 8.3 31 40.08 3.2061 0.006 14 46 14.3 18.551 0.166 69.2 91 99 13 2284 4071 8.3 31 40.8 3.2061 0.0070 14 46 14.3 18.551 0.166 69.2 91 99 91 32 2284 4071 8.3 32 20.36 3.1666 0.0081 10.006 14 46 14.3 18.551 0.166 69.2 91 99 91 32 2284 4071 8.3 32 20.36 3.1666 0.0081 10.4 46.9 18.600 0.166 69.2 91 99 91 32 2284 4071 8.3 32 48.96 3.1851 0.0095 12 37 37.6 18.601 0.166 69.2 91 99 91 32 2284 4071 8.3 34.606 3.1855 0.0095 12 37 37.6 18.601 0.166 69.2 91 99 91 32 2284 4078 8.3 32 48.96 3.1865 0.0095 12 37 37.6 18.601 0.166 69.2 91 99 91 32 2242 4098 8.5 33 48.96 3.1865 0.0095 12 37 37.6 18.601 0.166 69.2 91 99 91 32 2242 4098 8.5 33 48.96 3.1865 0.0081 10.004 14 315 33.3 18.609 0.166 69.2 91 99 91 32 2249 4098 8.5 33		8.7	26	46.48	3.1718	0.0084	10 39	20.4	18.418	0.175	68.2	6	13			10	2167
1965 38 1499 3,1902 0.0095 12 45 283 18.468 0.173 68.2 9 19 12 2229	4055	7.7	27	29.05	3.1937	0.0097	13 1	6.5	18.442	0.175	. 69.2	91	99			13	2274
1965 38 1499 3,1902 0.0095 12 45 283 18.468 0.173 68.2 9 19 12 2229	4056	8.0	10 27	44.60	+3.1915	-0.0096	+12 40	20.8	-18.451	-0.175	68.2	١ 。	10			12	2227
4058 8,7 28 17,45 3,3046 0.0104 14 15 33.9 18,470 0.174 69.3 101 103 14 2261 4060 9.2 29 10.83 3,3830 0.0091 12 0 41.1 18,500 0.171 68.2 9 19 12 2231 4061 9.2 10 29 21,72 +3,1810 -0.0090 +11 55 28.7 -18,506 -0.171 79.7 91 99 762 764 12 2234 4063 7.6 29 29,65 3,1840 0.0092 12 15 36.8 18,511 0.171 69.2 91 99 762 764 12 2234 4064 9.1 9.2 34.25 3,3048 0.0105 14,27 33.0 18,513 0.171 69.2 91 99 762 764 12 234 4065 8.4 29 36.5 3,1652 0.0080 10 15 17.3 18,515 0.169 68.2 61 3 10 173 4066 8.6 10 30 5.29 +3,1718 -0.0088 +11 40 19.8 -18,531 0.171 69.2 91 99 11 2252 4068 7.8 30 23.33 3,1947 0.0099 13 30 50.8 18,511 0.171 69.2 91 99 11 2252 4069 8.5 30 38.03 3,1641 0.0093 10 1 23.3 18,549 0.167 76.2 61 13 445 458 10 2176 4071 8.7 10 30 56.44 +3,1892 -0.0087 11 79 95 18,555 0.168 69.3 101 103 14 2264 4072 8.9 33 16.38 3,2051 0.0106 14 46 14.3 18,515 0.167 76.2 6 13 445 458 10 2176 4073 8.3 31 40.62 3,2001 0.0107 14 45 45 17.1 18,584 0.168 69.3 101 103 762 764 11 2264 4074 8.3 31 40.62 3,2001 0.0107 14 45 45 17.1 18,584 0.168 69.3 101 103 762 764 11 2264 4075 8.3 33 2.93 3,2033 0.0105 14 40 8.5 18,584 0.168 69.3 101 103 762 754 4076 9.0 10 32 7.39 +3,1917 -0.0098 13 24 440 18,500 0.167 69.3 101 103 762 754 4077 8.3 33 10.28 3,1944 0.0098 13 24 440 18,500 0.166 69.3 101 103 14 2275 4078 8.8 33 2.038 3,1668 0.0083 12 57 37.6 18,587 0.166 69.3 101 103 14 2275 4078 8.9 33 24.50 3,1668 0.0083 12 57 37.6 18,596 0.167 69.3 101 103 14 2275 4078 8.9 33 3,466 3,1965 0.0008 13 24 440 18,600 0.166 69.3 101 103 14 2275 4079 8.9 33 3,466 3,1963 0.0008 13 24 40 18,600 0.166 69.3 101 103 14 2288 4088		-				1		-	1		•	1 1	-				
4069 9.3 9.3 8.38 3.2037 0.0104 14 17 24.9 18.499 0.173 90.1 762 764 14 2265 4060 9.2 10 29 21.72 +3.1810 -0.0090 12 0 41.1 18.500 0.171 69.2 9 19 762 764 12 2334 4064 9.1 29 29.65 3.1840 0.0092 12 16 30.4 18.510 0.171 79.7 91 99 762 764 12 2334 4064 7.7 93 42.5 3.1840 0.0092 12 15 30.6 18.511 0.171 69.2 91 99 762 764 12 2334 4065 8.4 29 36.52 3.1840 0.0092 12 15 30.6 18.513 0.172 69.3 101 103 14 2366 4065 8.4 29 36.52 3.1852 0.0080 10 15 17.3 18.515 0.169 68.2 6 13 10 2173 4066 8.6 10 30 5.29 +3.1718 -0.0088 +11 40 19.8 -18.531 0.171 69.3 10 10 3 14 2366 4068 7.8 30 36.03 3.2063 0.0166 44 41 38.4 18.531 0.171 69.3 10 10 3 14 2369 4069 8.5 30 38.03 3.1631 0.0079 10 13.23 18.549 0.167 76.2 6 13 44.5 4.58 10 10 4.008 7.2 4.008 7									_		I .	1 1	-				. 1
4060 9.2 29 10.83 3.1820 0.0091 12 0 41.1 18.500 0.171 68.2 9 9.9 12 2231 4061 9.2 10 29 21.72 +3.1810 -0.0090 +11 55 28.7 -18.506 -0.171 79.7 91 99 762 764 12 2232 4063 7.6 29 29.65 3.1840 0.0092 12 15 36.8 18.511 0.171 69.2 91 99 762 764 12 2232 4065 1.7 9 34.25 3.3048 0.0105 14.27 33.0 18.513 0.171 69.2 91 99 762 764 12 2232 4065 8.4 29 36.55 3.1652 0.0080 10 15 17.3 18.515 0.169 68.2 91 99 762 764 12 2232 4065 8.4 29 36.55 3.1652 0.0080 10 15 17.3 18.515 0.169 68.2 91 99 11 2252 4067 8.1 30 6.03 3.2063 0.0106 14.41 38.4 18.531 0.171 69.3 101 103 10 2173 4068 7.81 30 23.23 3.1947 0.0099 13 30 50.8 18.541 0.170 69.2 91 99 13 2280 4069 8.5 30 38.03 3.1651 0.0079 10 1 23.3 18.549 0.167 76.2 6 13 44.5 458 10 2176 4070 9.3 30 46.61 3.1750 0.0087 11 27 9.5 18.555 0.169 68.2 8.8 19 762 764 12 2234 4071 8.9 31 46.38 3.2051 0.0106 14.46 14.3 18.535 0.168 69.3 101 103 12 2280 4071 8.3 31 46.58 3.2051 0.0106 14.45 45.71 18.586 0.168 82.8 19 762 764 12 2234 4071 8.3 31 46.58 3.2051 0.0106 14.45 45.71 18.587 0.168 69.3 101 103 14.2275 4075 8.3 32 3.99 3.2033 0.0105 14.40 8.5 18.596 0.166 69.3 101 103 14.2275 4075 8.3 32 3.00 3.3166 0.0082 10 42 46.9 18.600 0.166 69.2 91 99 762 764 12 2234 4078 8.8 32 3.2036 3.1010 0.0098 12 44.40 8.5 18.587 0.167 69.3 101 103 14.2275 4075 8.3 32 3.00 3.1666 0.0082 10 42 46.9 18.600 0.166 69.2 91 99 762 764 12 2234 4078 8.8 32 3.2036 3.1666 0.0082 10 42 46.9 18.600 0.166 69.2 91 99 702 13 2284 4078 8.8 32 3.2036 3.1666 0.0082 10 42 46.9 18.600 0.166 69.2 91 99 702 13 2284 4084 8.0 33 3.600 +3.1632 0.0098 12 44.40 8.5 18.500 0.166 69.2 91 99 702 13 2284 4084 8.0 33 3.600 +3.1632 0.0098 12 44 4.0 18.600 0.166 69.2 91 99 12 32244 4084 8.0 33 3.600 +3.1632 0.0098 12 44 4.0 18.600 0.166 69.2 91 99 13 32284 4088 8.7 33 3.404 3.1839 0.0093 12 43 46.1 18.600 0.166 69.3 101 103 14 2275 4088 8.7 33 3.404 3.1839 0.0093 12 43 46.1 18.600 0.166 69.3 101 103 14 2280 4089 8.5 33 3.600 +3.1632 0.0008 11 44 3.54 18.600 0.166 69.3 101 103 11 2260 4085 8.7 33 3.1638 0.0104 14.3 53.3 1.8600 0.166 69.3 101 10			29		1	1	_					762	764				_
4061 9.2 10 29 21.72 +3.1810 -0.0090 +111 55 28.7 -18.506 -0.171 79.2 9 19 762 764 12 2234 4062 9.1 49 29.8.28 3.1842 0.0092 12 16 30.4 18.510 0.171 19.7 91 99 762 764 12 2234 4064 17.7 29 34.25 3.2048 0.0105 14 47 33.0 18.513 0.172 69.3 101 103 14 2266 4065 8.4 29 36.52 3.1652 0.0080 10 15 17.3 18.515 0.169 68.2 9 19 9 11 2234 4066 8.6 10 30 5.29 +3.1778 -0.0088 +114 09 19.8 -18.531 -0.169 68.2 9 19 11 12 252 4067 8.1 30 6.03 3.2063 0.0106 14 41 38.4 18.531 0.171 69.3 101 103 11 42 2269 4068 7.81 30 23.33 3.1947 0.0099 11 32 3.8 18.549 0.167 69.2 91 99 13 2280 4069 8.5 30 38.03 3.1651 0.0079 10 1 23.3 18.549 0.167 76.2 6 13 445 458 10 2176 4070 9.3 30 46.61 3.1750 0.0087 11 27 9.5 18.554 0.168 88.8 19 762 764 11 2254 4071 8.7 10 30 56.44 +3.1892 -0.0066 +13 0.0107 14 54 57.1 18.584 0.168 69.3 101 103 762 14 2273 4073 8.8 31 40.98 3.2061 0.0107 14 54 57.1 18.584 0.168 76.3 101 103 762 14 2273 4073 8.8 31 40.98 3.2061 0.0107 14 54 57.1 18.584 0.168 76.3 101 103 762 14 2273 4075 8.3 32 3.99 3.2033 0.0105 14 40 8.5 18.596 0.166 69.3 101 103 762 14 2273 4075 8.3 32 4.89 3.2035 3.1666 0.0082 10 42 46.9 18.605 0.166 69.2 91 99 13 2284 4078 8.8 32 3.2036 3.1666 0.0082 10 42 46.9 18.605 0.166 69.2 91 99 13 2284 4078 8.8 32 3.34 0.34 0.1705 3.1681 0.0098 13 44 44.0 8.5 18.596 0.167 69.3 101 103 762 14 2277 4076 8.8 33 3.4064 3.3165 0.0098 13 44 44.0 8.5 18.596 0.167 69.3 101 103 14 2273 4073 8.8 33 3.4064 3.3165 0.0098 13 44 44.0 8.5 18.596 0.166 69.2 91 99 13 2284 4078 8.8 32 3.33 54.66 3.3165 0.0098 10 42 46.9 18.605 0.166 69.2 91 99 13 2284 4078 8.8 33 3.4064 3.3185 0.0098 10 42 46.9 18.605 0.166 69.2 91 99 13 2284 4084 8.0 34 8.8 6 3.3185 0.0098 10 42 46.9 18.605 0.166 69.2 91 99 762 764 12 2242 4084 8.0 34 8.8 6 3.3185 0.0098 10 42 46.9 18.605 0.166 69.2 91 99 97 32 284 4084 8.0 34 8.8 6 3.3185 0.0098 10 42 46.9 18.605 0.166 69.2 91 99 97 32 284 4084 8.0 34 8.8 6 3.3185 0.0098 10 42 46.9 18.605 0.166 69.2 91 99 97 32 284 4084 8.0 34 8.8 6 3.3185 0.0098 10 42 46.9 18.605 0.166 69.2 91 99 97 97 97 97 11 2244 4084 8.0	BI I		29			0.0091	12 0	41.1	18.500		68.2	9				12	2231
4062 9.1 29 28.28 3.1842 0.0092 12 15 36.8 18.511 0.171 79.7 91 99 762 764 12 2334 4064 7.7 29 34.25 3.2048 0.0105 14 27 33.0 18.513 0.172 69.2 91 99 762 764 12 2334 4066 8.6 10 30 5.29 4.31778 -0.0088 11 14 19.8 -18.531 0.172 69.3 101 103 14 2266 4066 8.6 10 30 5.29 4.31778 -0.0088 11 14 19.8 -18.531 0.159 68.2 9 19 11 2252 4066 8.6 10 30 3.2053 0.0106 14 41 38.4 18.531 0.171 69.3 101 103 14 2266 4068 7.8 30 3.32 3.31947 0.0099 13 30 50.8 18.541 0.170 69.3 101 103 14 2266 4068 7.8 30 3.3 3.638 3.1631 0.0099 10 12 3.3 18.549 0.167 69.2 91 99 13 2284 4073 8.8 31 40.98 3.2051 0.0106 14 46 14.3 18.575 0.168 82.8 19 762 764 11 2254 4073 8.8 31 40.98 3.2051 0.0107 14 54 57.1 18.584 0.168 69.3 101 103 14 2273 4074 8.3 31 40.62 3.2030 0.0105 14 40 8.5 18.595 0.167 69.3 101 103 14 2273 4074 8.3 31 40.82 3.2030 0.0105 14 40 8.5 18.595 0.167 69.3 101 103 14 2273 4074 8.3 32 3.038 3.2051 0.0107 14 54 57.1 18.584 0.168 69.3 101 103 14 2273 4074 8.3 32 3.038 3.2051 0.0107 14 54 57.1 18.585 0.168 69.3 101 103 14 2273 4074 8.3 32 3.038 3.2051 0.0107 14 54 57.1 18.585 0.168 69.3 101 103 14 2273 4074 8.3 32 3.038 3.2051 0.0107 14 54 57.1 18.585 0.168 69.3 101 103 14 2273 4074 8.3 32 3.038 3.0101	B 1	0.2	10 20	21 72	±2 1810	-0.0000	+ 11 cc	28 7	-18.506	-0 171	70.3	١.	10	762	764		-
4064 7.7 29 34.55 3.2048 0.0092 12 15 36.8 18.511 0.171 69.2 91 99 12 2336 4064 7.7 29 34.25 3.2048 0.0105 14 27 31.0 18.515 0.169 68.2 6 13 10 2173 4066 8.6 10 30 5.29 43.178 0.0086 10 15 17.3 18.515 0.169 68.2 6 13 10 2173 4066 8.6 10 30 5.29 43.1778 0.0086 10 15 17.3 18.515 0.169 68.2 9 19 11 2252 4067 8.1 30 0.03 3.2063 0.0106 14 44 13.44 18.531 0.171 69.3 101 103 14 2254 4068 7.8 30 23.23 3.1947 0.0099 10 12.33 18.549 0.167 69.2 91 99 13 2286 4070 9.3 30 46.61 3.1750 0.0087 11 27 9.5 18.554 0.168 82.8 19 762 764 11 2254 4071 8.7 10 30 56.44 43.1823 -0.0096 11 27 9.5 18.554 0.168 82.8 19 762 764 11 2254 4071 8.7 10 30 56.44 43.1823 -0.0096 11 27 9.5 18.555 0.168 69.3 10 103 14 2273 4073 8.8 31 40.98 3.2061 0.0107 14 54 57.1 18.594 0.168 69.3 101 103 14 2273 4073 8.8 31 40.62 3.2030 0.0105 14 40 8.5 18.596 0.167 69.3 101 103 14 2273 4073 8.8 31 40.62 3.2030 0.0105 14 40 8.5 18.596 0.167 69.3 101 103 14 2277 4076 8.8 32 20.36 3.1666 0.0083 10 42 40.9 18.595 0.166 69.3 101 103 14 2277 4076 8.8 32 20.36 3.1666 0.0083 10 42 40.9 18.500 0.166 69.3 101 103 14 2277 4079 8.9 32 48.96 3.1865 0.0098 12 27 37 57 18.621 0.165 69.3 101 103 14 2277 4080 9.0 33 17.05 3.1681 0.0083 10 42 40.9 18.600 0.166 69.2 91 99 13 2284 4081 8.7 10 33 56.60 3.1665 0.0083 12 43 44.0 18.600 0.166 69.2 91 99 13 2284 4081 8.7 10 33 56.60 3.1665 0.0083 12 43 44.0 18.600 0.166 69.2 91 99 13 2284 4081 8.7 33 34.98 0.0096 12 37 37 57 57 37		' '		-		1 1		•				1 1	-	•			-
4066 8.4 29 34.25 3.2648 0.0105 14 27 33.0 18.513 0.172 69.3 101 103 14 2266 4066 8.4 29 36.52 3.1652 0.0080 10 15 77.3 18.515 0.169 68.2 6 13 10 2173 4066 8.6 13 3.280 3.2036 0.0106 14 41 38.4 18.531 0.170 69.2 91 91 91 11 2252 4068 7.81 30 3.32 3.1947 0.0099 7.13 30 50.8 18.541 0.170 69.2 91 91 91 12 2254 4070 9.3 30 46.61 3.1750 0.0097 11 27 9.5 18.554 0.168 82.8 19 762 764 11 2254 4071 8.7 10 30 56.44 4.1892 -0.0096 +13 0.75 -18.559 -0.168 69.3 101 103 14 2254 4071 8.7 31 40.98 3.2061 0.0107 14 54 57.1 18.584 0.168 69.3 101 103 14 2273 4074 8.3 31 40.62 3.2030 0.0105 14 36 0.1 18.587 0.167 69.3 101 103 14 2273 4074 8.3 31 40.98 3.2061 0.0107 14 54 57.1 18.584 0.168 69.3 101 103 14 2273 4074 8.3 31 40.98 3.2061 0.0107 14 54 57.1 18.584 0.168 69.3 101 103 14 2273 4074 8.3 32 3.99 3.2033 0.0105 14 40 8.5 18.596 0.167 69.3 101 103 14 2273 4076 9.0 10 32 7.39 +3.1914 0.0098 13 24 44.0 18.600 0.166 69.2 91 99 762 13 2283 4074 8.8 32 20.36 3.1666 0.0081 10 24 49.9 18.600 0.166 69.2 91 99 13 2284 4084 8.0 33 7.05* 3.1681 0.0098 12 57 37.6 18.621 0.165 69.2 91 99 13 2284 4084 8.0 33 36.60* +3.1632 -0.0080 12 57 37.6 18.621 0.165 69.2 91 99 12 2244 4084 8.7 33 34.646 3.1965 0.0093 12 43 46.1 18.690 0.165 69.2 91 99 762 764 10 2281 4084 8.7 33 34.646 3.1965 0.0093 12 43 46.1 18.690 0.165 69.2 91 99 762 764 10 2281 4084 8.7 35 4.00 3.1888 0.0097 13 32 13.2 18.690 0.165 69.3 101 103 14 2280 4084 8.7 35 4.00 3.1888 0.0097 13			,	_		•						1 1		,02	704	ł .	1
4065 8.4 29 36.52 3.1652 0.0080 10 15 17.3 18.515 0.169 68.2 6 13 10 2173 4066 8.6 10 30 5.39 +3.1778 -0.0088 +11 40 19.8 -18.531 -0.169 68.2 9 19 11 2252 4069 8.5 30 6.03 3.2663 0.0106 14 41 38.4 18.531 0.171 69.3 101 103 14 2269 4069 8.5 30 38.03 3.1621 0.0099 17 10 1 23.3 18.549 0.167 76.2 6 13 445 458 10 2176 4070 9.3 30 46.61 3.1750 0.0087 11 27 9.5 18.554 0.168 82.8 19 762 764 11 2254 4071 8.7 10 30 56.44 +3.1892 -0.0096 +13 0 7.5 -18.555 -0.168 69.2 91 99 13 2281 4071 8.3 14 4.62 3.2051 0.0106 14 46 14.3 18.575 0.168 69.3 101 103 14 2273 4073 8.8 31 40.98 3.2061 0.0106 14 46 14.3 18.575 0.168 69.3 101 103 762 15 2230 4074 8.3 31 46.62 3.2030 0.0105 14 40 8.5 18.596 0.167 69.3 101 103 74 2277 4076 9.0 10 32 7.39 +3.1917 -0.0098 +13 26 8.6 -18.598 -0.166 69.3 101 103 14 2277 4076 9.0 10 32 7.39 +3.1917 -0.0098 +13 26 8.6 -18.598 -0.166 69.3 101 103 14 2277 4076 9.0 33 17.005 3.1666 0.0082 10 42 46.9 18.605 0.166 69.2 91 99 97 62 13 2283 4073 8.8 32 20.36 3.1666 0.0082 10 42 46.9 18.605 0.166 69.2 91 99 91 32 2284 4080 9.0 33 17.05 3.1665 0.0095 10 59 10.9 18.636 0.166 69.2 91 99 91 32 2284 4080 9.0 33 17.05 3.1681 0.0083 10 59 10.9 18.636 0.166 69.2 91 99 91 32 2284 4081 8.7 10 33 36.60 +3.1632 0.0083 10 59 10.9 18.636 0.166 69.2 91 99 91 32 2284 4084 8.0 34 58.26 31.988 0.0094 12 43 45.9 18.695 0.166 69.3 10 10 3 14 2279 4088 8.7 35 4.20 3.1888 0.0094 13 43 45.1 18.690 0.161 69.3 10 10 3 14 2280 4085 8.7 35 4.20 3.1888 0.0097 13 32 43 46.1 18.690 0.161 69.3 10 10 3 14 2280 4085 8.7 35 4.20 3.1888 0.0097 13 32 14 34.0 18.690 0.161 69.3 10 10 3 14 2281 4088 8.7 35 8.49 3.1963 0.0101 44 37 50.4 18.690 0.161 69.3 10 10 3 14 2281 4089 8.7 35 8.89 3.1899 0.0094 13 4 18.0 18.711 0.159 69.2 91 99 91 32 2284 4089 8.7 35 8.89 3.1899 0.0094 13 4 18.0 18.711 0.159 69.2 91 99 91 32 2284 4093 9.7 36 14.74 \$3.1558 0.0096 11 0.40 43.6 18.711 0.159 69.2 91 99 91 32 2284 4093 9.7 36 14.74 \$3.1558 0.0096 11 0.40 43.6 18.711 0.159 69.2 91 99 91 32 2294 4099 9.1 37 24.00 3.1815 0.0008 11 0.40 43.6 18.711 0.159 69.2 91 99 91 3	, .				1	1	1	-	_			1 1					
4066 8.6 10 30 5.29 +3.1778 -0.0088 +11 40 19.8 -18.531 -0.169 68.2 9 19 11 2252 4067 8.1 30 6.03 3.2063 0.0106			-	-			-					1	_				i
4068 7.81 30 6.03 3.2063 0.0106 14 41 38.4 18.531 0.171 69.3 101 103 14 2269 4068 7.81 30 23.32 3.1947 0.0099 10 12.33 18.549 0.167 76.2 6 13 445 458 10 2176 4070 9.3 30 46.61 3.1750 0.0087 11 27 9.5 18.554 0.168 82.8 19 762 764 11 2254 4071 8.7 10 30 56.44 +3.1892 -0.0096 +13 0 7.5 -18.559 -0.168 69.2 91 99 13 2281 4073 8.8 31 40.98 3.2061 0.0107 14 54 57.1 18.584 0.168 69.3 101 103 14 2273 4074 8.3 31 46.62 3.2030 0.0105 14 36 41 38.4 41.8 41.		'		•			_				ł	١.	_				
4069 7.81 30 23.32 3.1947 0.0099 ,13 30 50.8 18.541 0.170 69.2 91 99 13 2280 4079 9.3 30 38.03 3.1621 0.0079 11 27 9.5 18.554 0.168 82.8 19 762 764 11 2254 4071 8.7 10 30 56.44 +3.1892 -0.0096 +13 0 7.5 -18.559 -0.168 69.2 91 99 13 2281 4072 8.9 31 26.38 3.2051 0.0106 14 46 14.3 18.575 0.168 69.3 101 103 14 2273 4073 8.8 31 40.98 3.2051 0.0107 14 54 57.1 18.584 0.168 69.3 101 103 14 2273 4073 8.3 31 40.98 3.2051 0.0107 14 54 57.1 18.584 0.167 69.3 101 103 14 2273 4075 8.3 32 3.99 3.2033 0.0105 14 40 8.5 18.596 0.167 69.3 101 103 14 2277 4076 9.0 10 32 7.39 +3.1917 -0.0098 13 244.00 18.605 0.167 69.3 101 103 14 2277 4076 9.0 10 32 7.39 +3.1917 -0.0098 13 244.00 18.605 0.166 69.2 91 99 13 2284 4078 8.8 32 20.36 3.1666 0.0082 10 42 44.0 18.605 0.166 69.2 91 99 13 2284 4084 8.9 33 46.66 3.1865 0.0093 12 57 37.6 18.631 0.165 69.2 91 99 13 2287 4080 9.0 33 17.05 3.1681 0.0083 10 59 10.9 18.636 0.163 75.5 6 13 764 11 2260 4082 9.3 33 54.66 3.1965 0.0002 14 13 6.6 18.659 0.162 69.2 91 99 13 2284 4084 8.0 34 58.26 3.1988 0.0104 14 37 50.4 18.699 0.162 69.2 91 99 12 2242 4084 8.8 34 58.26 3.1988 0.0104 14 37 50.4 18.699 0.161 79.7 91 99 762 764 12 2280 4087 8.9 35 12.33 3.1981 0.0008 11 42 37.5 18.696 0.161 79.7 91 99 762 764 13 2290 4086 8.0 10 35 42.04 +3.1698 0.0004 14 37 50.4 18.699 0.160 69.2 91 99 13 2294 4084 8.8 3.5 52.71 3.1936 0.0101 14 7 28.4 18.705 0.160 79.7 91 99 762 764 12 2260 4099 8.8 37 4.32 3.1858 0.0004 14 43 50.4 18.690 0.160 69.2 91 99 13 2294 4094 8.8 35 58.26 3.1636 0.0008 10 40 43.6 18.711 0.159 69.2 91 99 13 2294 4094 8.8 35 58.26 3.1656 0.0008 10 40 4	11 ' I			• •				•		•		1	-				-
4069 8.5 30 38.03 3.1621 0.0079 10 1 23.3 18.549 0.167 76.2 6 13 445 458 10 2176 4071 8.7 10 30 56.44 +3.1892 -0.0096 +13 0 7.5 -18.559 -0.168 69.2 91 99 13 2281 4072 8.9 31 46.98 3.2051 0.0106 14 46 14.3 18.575 0.168 69.2 91 99 13 2281 4073 8.8 31 40.98 3.2061 0.0107 14 54 57.1 18.584 0.168 76.2 101 103 762 15 2230 4074 8.3 31 46.62 3.2030 0.0105 14 36 0.1 18.587 0.167 69.3 101 103 14 2275 4075 8.3 32 3.99 3.2033 0.0105 14 40 8.5 18.596 0.167 69.3 101 103 14 2275 4076 9.0 10 32 7.39 +3.1917 -0.0098 +13 26 8.6 -18.598 -0.166 69.2 91 99 762 13 2284 4077 8.3 32 20.36 3.1666 0.0082 10 42 46.9 18.600 0.166 69.2 91 99 13 2284 4078 8.8 32 20.36 3.1681 0.0083 10 59 10.9 18.636 0.163 69.2 91 99 13 2284 4080 9.0 33 17.05 3.1681 0.0083 10 59 10.9 18.636 0.163 75.5 6 13 764 11 2260 4081 8.7 10 33 36.60 43.1632 0.0083 10 59 10.9 18.636 0.163 75.5 6 13 764 11 2260 4082 9.3 33 54.66 3.1965 0.0012 14 13 6.6 18.656 0.163 90.1 762 764 10 2181 4083 8.3 34 0.4 3.1893 0.0004 14 37 50.4 18.699 0.161 69.3 101 103 14 2284 4084 8.0 34 58.26 3.1988 0.0104 14 37 50.4 18.699 0.161 69.3 101 103 14 2284 4088 8.7 35 4.20 3.1888 0.0007 13 21 32 1.2 18.693 0.161 79.7 91 99 762 764 13 2290 4088 8.7 35 27.11 3.1936 0.0101 14 7 28.4 18.705 0.166 69.3 101 103 14 2284 4089 8.7 35 27.11 3.1936 0.0101 14 7 28.4 18.705 0.166 69.3 101 103 14 2284 4099 8.8 36 30.22 3.1835 0.0096 13 48.515 18.715 0.157 68.2 6 13 10 2189 4090 8.8 37 4.32 3.1855 0.0095 13 8 51.5 18.716 0.157 68.2 6 13 12 2269 4090 8.8 37 4.32 3.1855 0.0095 13 8 51.5 18.716 0.157 68.2 6 13 12 2299 4099 9.1 37				-	•							1	-				- 1
4070 9.3 30 46.61 3.1750 0.0087 11 27 9.5 18.554 0.168 82.8 19 762 764 11 2244 4071 8.7 10 30 56.44 +3.1892 -0.0096 +13 0 7.5 -18.559 -0.168 69.2 91 99 13 2281 4072 8.9 31 26.38 3.2051 0.0106 14 46 14.3 18.575 0.168 69.3 101 103 14 2273 4073 8.8 31 40.98 3.2051 0.0105 14 46 14.3 18.575 0.168 69.3 101 103 762 15 2230 4074 8.3 31 46.62 3.2030 0.0105 14 40 8.5 18.596 0.167 69.3 101 103 14 2275 4075 8.3 32 3.99 3.2033 0.0105 14 40 8.5 18.596 0.167 69.3 101 103 14 2275 4076 9.0 10 32 7.39 +3.1917 -0.0098 13 24 40 18.605 0.166 69.2 91 99 13 2284 4078 8.8 32 20.36 3.1666 0.0082 10 42 46.9 18.605 0.164 68.2 6 13 10 2179 4079 8.9 32 48.96 3.1855 0.0095 12 57 37.6 18.621 0.165 69.2 91 99 13 2284 4080 9.0 33 17.05* 3.1681 0.0083 10 59 10.99 18.636 0.163 75.5 6 13 764 11 2260 4081 8.7 10 33 36.60* +3.1632 -0.0085 12 24 34.61 18.659 0.162 69.2 91 99 12 2244 4082 9.3 33 54.66 3.1965 0.0102 14 13 6.6 18.656 0.163 90.1 762 764 10 2181 4082 9.3 35 4.20 3.1888 0.0007 13 32 13.2 18.693 0.161 79.7 91 99 762 764 10 2181 4084 8.0 34 58.36 3.1988 0.0104 14 37 50.4 18.690 0.161 69.3 101 103 14 2280 4086 8.0 10 35 5.91 +3.1698 -0.0085 +11 23 31.0 -18.694 -0.159 68.2 9 19 12 2248 4088 8.7 35 18.49 3.1963 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2284 4089 8.7 35 38.8 3.1893 0.0004 13 4 18.700 0.160 69.3 101 103 14 2284 4099 9.0 36 45.31 3.1636 0.0087 11 4 3 3.0 18.791 0.157 68.2 61 3 10 2128 4090 8.8 36 30	a i . I			_	1			-	1 -	! .	1 .	1 1		445	458	-	. (
4071 8.7 10 30 56.44 + 3.1892 -0.096 + 13 0 7.5 -18.559 -0.168 69.2 91 99 13 2281 4072 8.9 31 26.38 3.2051 0.0106 14 46 14.3 18.575 0.168 69.3 101 103 762 15 2290 4073 8.8 31 40.98 3.2051 0.0107 14 54 57.1 18.584 0.168 76.2 110 103 762 15 2290 4075 8.3 31 40.62 3.2030 0.0105 14 36 0.1 18.587 0.167 69.3 101 103 14 2277 4075 8.3 32 3.99 3.2033 0.0105 14 40 8.5 18.596 0.167 69.3 101 103 14 2277 4076 9.0 10 32 7.39 +3.1917 -0.0098 +13 26 8.6 -18.598 -0.166 76.2 91 99 762 13 2283 4078 8.3 32 10.28 3.1964 0.0098 13 24 44.0 18.600 0.166 69.2 91 99 762 13 2284 4078 8.8 32 20.36 3.1666 0.0083 10 42 46.9 18.605 0.164 68.2 6 13 10 2179 4088 9.0 33 17.05* 31.681 0.0083 10 59 10.9* 18.636 0.163 75.5 6 13 764 11 2260 4081 8.7 10 33 36.60* 43.1632 0.0080 112 43 40.1 18.636 0.163 75.5 6 13 764 11 2260 4082 9.3 33 54.66 31.965 0.0102 14 13 6.6 18.6566 0.163 90.1 762 764 10 22181 4082 9.3 33 54.66 31.985 0.0104 14 37 50.4 18.690 0.161 69.3 101 103 14 2284 4084 8.0 34 58.26 31.988 0.0104 14 37 50.4 18.690 0.161 69.3 101 103 11 2284 4087 8.9 35 12.33 3.1981 0.0104 14 37 50.4 18.690 0.161 69.3 101 103 11 2284 4087 8.9 35 12.33 3.1981 0.0104 14 37 50.4 18.690 0.161 69.3 101 103 11 2284 4088 8.7 35 18.49 3.1963 0.0104 14 37 50.4 18.690 0.161 69.3 101 103 14 2283 4088 8.7 35 18.49 3.1963 0.0104 14 37 50.4 18.690 0.161 69.3 101 103 14 2284 4089 8.7 35 12.33 3.1981 0.0104 14 37 50.4 18.690 0.161 69.3 101 103 14 2284 4089 8.7 35 12.33 3.1981 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 12 2244 4098 8.6 35 58.26 3.1636 0.0081 10 40 43.6 18.701 0.159 68.2 9 19 99 13 2294 4091 7.6 10 35 42.04 43.1658 0.0081 10 40 43.6 18.701 0.159 68.2 9 19 99 13 2294 4091 7.6 10 35 42.04 43.1658 0.0081 10 40 43.6 18.701 0.159 68.2 9 19 99 13 2294 4094 8.8 36 30.22 3.1835 0.0096 13 44 18.0 18.711 0.159 69.2 91 99 13 3299 4098 8.8 37 41.32 31.864 0.0087 11 51 23.0 18.700 0.156 69.2 91 99 13 2294 4099 9.1 37 46.03 3.1711 0.0087 11 52 30.0 18.700 0.154 68.2 6 13 10 103 13 2294 4098 8.8 37 41.32 31.864 0.0097 13 39 118 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2294 4098 8.8			_	-						l .:		1	_		45°		* 1
4072 8.9 31 26.38 3.2051 0.0106 14 46 14.3 18.575 0.168 69.3 101 103 14 2273 2230 4073 8.8 31 40.98 3.2030 0.0105 14 34 57.1 18.584 0.168 76.2 101 103 762 15 2230 4075 8.3 32 3.99 3.2033 0.0105 14 40 8.5 18.586 0.167 69.3 101 103 14 2277 4076 9.0 10 32 7.39 +3.1917 -0.0098 +13 26 8.6 -18.598 -0.166 69.2 91 99 762 13 2283 4077 8.3 32 10.28 3.1914 0.0098 13 24 44.0 18.600 0.166 69.2 91 99 762 13 2284 4078 8.8 32 20.36 3.1665 0.0082 10 42 46.0 18.600 0.166 69.2 91 99 13 2284 4079 8.9 32 48.96 3.1865 0.0095 12 57 37.6 18.631 0.165 69.2 91 99 13 2287 4080 9.0 33 17.05° 3.1681 0.0083 10 59 10.9° 18.636 0.163 75.5 6 13 764 11 2260 4081 8.7 10 33 36.60° +3.1632 0.0083 10 59 10.9° 18.636 0.163 75.5 6 13 764 11 2260 4082 9.3 33 54.66 3.1985 0.0102 14 13 6.6 18.656 0.163 90.1 762 764 10 2281 4082 8.3 40.41 3.1829 0.0093 12 43 46.1 18.659 0.162 69.2 91 99 12 2242 4084 8.0 34 58.26 3.1988 0.0104 14 37 50.4 18.699 0.161 69.3 101 103 14 2281 4087 8.9 35 12.33 3.1981 0.0104 14 37 50.4 18.699 0.161 69.3 101 103 14 2281 4087 8.9 35 12.33 3.1981 0.0104 14 37 50.4 18.699 0.161 69.3 101 103 14 2283 4088 8.7 35 8.20 3.1981 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2284 4089 8.7 35 27.11 3.1639 0.0103 14 24 31.6 18.700 0.160 69.3 101 103 14 2284 4089 8.7 35 27.11 3.1638 0.0097 13 32 13.2 18.693 0.161 79.7 91 99 762 764 13 2290 4094 8.8 35 58.26 3.1839 0.0094 13 4 18.0 18.711 0.159 69.2 91 99 13 2294 4094 8.8 36 30.22 3.1835 0.0096 13 4 18.0 18.711 0.159 69.2 91 99 13 2294 4094 8.8 36 30.22 3.1835 0.0096 13 8 15.5 18.730 0.157 68.2 6 13 10 2188 4093 9.7 36 14.74° 3.1558 0.0096 13 8	4070		-				21	9.3		ľ	ļ		-	104			11
4073 8.8 31 40.98 3.2061 0.0107 14 54 57.1 18.584 0.168 76.2 101 103 762 15 2230 4074 8.3 31 46.62 3.2030 0.0105 14 40 8.5 18.596 0.167 69.3 101 103 14 2277 4076 9.0 10 32 7.39 +3.1917 -0.0098 +13 26 8.6 -18.598 -0.166 69.2 91 99 762 13 2283 4078 8.8 32 20.36 3.1666 0.0082 10 42 46.9 18.605 0.164 68.2 6 13 10 2179 4076 9.0 33 17.05° 3.1681 0.0083 10 59 10.9° 18.636 0.165 69.2 91 99 13 2284 4080 9.0 33 17.05° 3.1681 0.0083 10 59 10.9° 18.636 0.165 69.2 91 99 13 2287 4082 9.3 33 54.66 3.1965 0.0083 10 59 10.9° 18.636 0.163 75.5 6 13 764 11 2260 4083 8.3 40.41 3.1829 0.0095 12 43 46.1 18.655 0.162 69.2 91 99 12 2242 4084 8.0 34 58.26 3.1988 0.0104 14 37 50.4 18.659 0.161 69.3 101 103 14 2281 4088 8.7 35 4.20 3.1888 0.0097 13 23 13 23 13.2 18.693 0.161 69.3 101 103 14 2281 4088 8.7 35 18.49 3.1981 0.0104 14 37 50.4 18.690 0.161 69.3 101 103 14 2281 4088 8.7 35 18.49 3.1981 0.0104 14 37 50.4 18.690 0.161 69.3 101 103 14 2281 4088 8.7 35 18.49 3.1981 0.0104 14 37 50.4 18.690 0.161 69.3 101 103 14 2281 4088 8.7 35 18.49 3.1981 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2284 4088 8.7 35 18.49 3.1980 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2284 4088 8.7 35 18.49 3.1980 0.0104 14 37 50.4 18.690 0.161 69.3 101 103 14 2284 4088 8.7 35 18.49 3.1980 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2284 4088 8.7 35 18.49 3.1980 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2284 4088 8.7 35 18.49 3.1980 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2284 4088 8.7 35 18.49 3.1980 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2284 4089 8.5 35 88.6 31.626 0.0081 10 40 43.6 18.710 0.159 69.2 91 99 91 32 2244 4093 9.7 36 14.74° 3.1558 0.0096 13 4 80.0096 18.710 0.157 68.2 6 13 101 103 12 2284 4093 9.7 36 14.74° 3.1558 0.0096 13 8 18.710 0.157 68.2 6 13 101 103 12 2284 4094 8.8 36 30.22 3.1835 0.0096 13 8 51.5 18.730 0.157 68.2 6 13 101 103 13 2292 4098 8.8 37 41.32 3.1846 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.155 68.2 9 19 99 13 22249 4099 9.1 37 46.03 3.1719 0.0087 11 53 28.0 18.795 0.155 68.2 9 19 99 12 22250 4009 9.1 37 46.03 3.	1			-			_		1			1				_	l l
4074 8.3 31 46.62 3.2030 0.0105 14 36 0.1 18.587 0.167 69.3 101 103 14 2275 4075 8.3 32 3.99 3.2033 0.0105 14 40 8.5 18.596 0.167 69.3 101 103 14 2277 4076 9.0 10 32 7.39 +3.1917 -0.0098 +13 26 8.6 -18.598 -0.166 76.2 91 99 762 13 2283 4078 8.8 32 20.36 3.1666 0.0082 10 42 46.9 18.605 0.166 68.2 6 13 10 2179 4079 8.9 32 48.96 3.1685 0.0095 12 57 37.6 18.605 0.166 68.2 6 13 10 2179 4080 9.0 33 17.05* 3.1681 0.0083 10 59 10.9* 18.636 0.163 75.5 6 13 764 11 2260 4081 8.7 10 33 36.60* +3.1632 -0.0086 +10 28 27.9 -18.646 -0.162 79.2 6 13 762 764 10 2181 4082 9.3 33 54.66 3.1965 0.0102 14 13 6.1 8.655 0.163 90.1 762 764 14 2280 4084 8.0 34 58.26 3.1988 0.0104 14 37 50.4 18.659 0.161 69.3 101 103 14 2281 4088 8.7 35 18.49 3.1965 0.0097 13 32 13.2 18.693 0.161 79.7 91 99 762 764 13 2290 4086 8.0 10 35 5.91 +3.1698 -0.0085 +11 23 31.0 -18.694 -0.159 68.2 9 19 99 762 764 13 2290 4086 8.7 35 18.49 3.1965 0.0102 14 3 5.0 +1 28.694 0.161 69.3 101 103 14 2283 4088 8.7 35 18.33 3.1985 0.0104 14 37 50.4 18.695 0.161 69.3 101 103 14 2283 4088 8.7 35 18.49 3.1965 0.0103 14 2284 18.705 0.160 69.3 101 103 14 2283 4088 8.7 35 18.49 3.1965 0.0103 14 2284 18.705 0.160 69.3 101 103 14 2284 4088 8.7 35 18.49 3.1965 0.0103 14 2284 18.705 0.160 69.3 101 103 14 2283 4088 8.7 35 18.49 3.1965 0.0103 14 2284 18.705 0.160 69.3 101 103 762 764 14 2285 4099 8.5 35 38.58 3.1839 0.0004 13 4 18.0 18.711 0.159 69.2 91 99 13 2292 4091 7.6 10 35 42.04 +3.1658 -0.0082 +11 0 33.0 -18.713 -0.158 68.2 6 13 101 103 12 2294 4094 8.8 36 30.22 3.1835 0.0095 13 8 51.5 18.738 0.157 69.2 91 99 13 2294 4095 9.0 36 45.31 3.1625 0.0081 10 45 57.5 18.746 0.156 68.2 9 19 91 13 2294 4099 9.1 37 49.56 3.1711 0.0087 11 51 23.0 18.769 0.155 68.2 9 19 91 12 2250 4099 9.1 37 46.03 3.1711 0.0087 11 52 26.2 18.777 0.154 68.2 9 19 91 12 2250 4099 9.1 37 46.03 3.1711 0.0087 11 52 26.2 18.777 0.154 68.2 9 19 11 22250 4099 9.1 37 46.03 3.1711 0.0087 11 52 26.2 18.777 0.154 68.2 6 13 11 12273	1)		_	•				. •		i .			•				
4075 8.3 32 3.99 3.2033 0.0105 14 40 8.5 18.596 0.167 69.3 101 103 14 2277 4076 9.0 10 32 7.39 +3.1917 -0.0098 +13 26 8.6 -18.598 -0.166 69.2 91 99 762 13 2283 4078 8.8 32 20.36 3.1666 0.0082 10 42 46.9 18.600 0.166 69.2 91 99 13 2284 4079 8.9 32 48.96 3.1865 0.0095 12 57 37.6 18.621 0.165 69.2 91 99 13 2287 4080 9.0 33 17.05° 3.1681 0.0083 10 59 10.9° 18.636 0.163 75.5 6 13 764 11 2260 4082 93 33 54.66 3.1965 0.0095 12 57 37.6 18.636 0.163 75.5 6 13 764 11 2260 4082 93 33 54.66 3.1965 0.0102 14 13 6.6 18.659 0.162 69.2 91 99 12 2242 4088 8.0 34 58.26 3.1988 0.0104 14 37 50.4 18.699 0.161 69.3 101 103 14 2281 4088 8.7 35 12.33 3.1981 0.0104 14 37 50.4 18.699 0.161 69.3 101 103 14 2281 4088 8.7 35 12.33 3.1981 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2288 4088 8.7 35 12.33 3.1981 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2288 4088 8.7 35 12.33 3.1981 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2288 4088 8.7 35 12.33 3.1981 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2288 4088 8.7 35 12.33 3.1981 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2288 4088 8.7 35 12.33 3.1981 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2288 4088 8.7 35 12.33 3.1981 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2288 4088 8.7 35 38.58 3.1839 0.0094 13 4 18.0 18.711 0.159 69.2 91 99 13 2292 4091 7.6 10 35 42.04 +3.1658 -0.0082 +11 0 33.0 -18.713 -0.158 68.2 6 13 11 12269 4092 8.6 35 58.26 3.1626 0.0081 10 40 43.6 18.711 0.159 69.2 91 99 13 2292 4091 7.6 10 35 42.04 +3.1658 -0.0082 +11 0 33.0 -18.713 -0.158 68.2 6 13 10 2189 4094 8.8 36 30.22 3.1835 0.0095 13 8 51.5 18.736 0.157 69.2 91 99 13 2294 4099 9.0 36 45.31 3.1625 0.0081 10 40 43.6 18.711 0.159 69.2 91 99 13 2294 4099 9.0 36 45.31 3.1625 0.0081 10 45 57.5 18.746 0.155 68.2 9 19 99 11 22249 4099 9.1 37 46.03 3.1711 0.0087 11 52 30.0 18.769 0.155 68.2 9 19 99 11 22249 4099 9.1 37 46.03 3.1711 0.0087 11 52 30.0 18.769 0.155 68.2 9 19 19 11 2273 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.155 68.2 9 19 19 11 22250 4099 9.1 37 46.03 3.1711 0.0087 11 52 80.					•	1			_	i	I :		_	762			- 1
4076 9.0 10 32 7.39 +3.1917 -0.0098 +13 26 8.6 -18.598 -0.166 76.2 91 99 762 13 2283 4077 8.3 32 10.28 3.1914 0.0098 13 24 44.0 18.600 0.166 69.2 91 99 13 2284 4078 8.8 32 20.36 3.1666 0.0082 10 42 46.9 18.605 0.164 68.2 6 13 10 2179 4080 9.0 33 17.05° 3.1681 0.0083 10 59 10.9° 18.636 0.165 69.2 91 99 13 2287 4080 9.0 33 17.05° 3.1681 0.0083 10 59 10.9° 18.636 0.163 75.5 6 13 764 11 2260 4081 8.7 10 33 36.60° +3.1632 -0.0080 +10 28 27.9 -18.646 -0.162 79.2 6 13 762 764 11 2260 4083 8.3 34 0.41 3.1829 0.0093 12 43 46.1 18.655 0.162 69.2 91 99 12 2242 4084 8.0 34 58.26 3.1988 0.0104 14 37 50.4 18.659 0.161 69.3 101 103 14 2280 4085 8.7 35 4.20 3.1888 0.0097 13 23 13.2 18.693 0.161 79.7 91 99 762 764 13 2290 4086 8.0 10 35 5.91 +3.1698 -0.0085 +11 23 31.0 -18.694 -0.159 68.2 9 19 99 762 764 13 2290 4086 8.7 35 12.33 3.1981 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2283 4088 8.7 35 27.11 3.1936 0.0103 14 24 31.6 18.700 0.160 69.3 101 103 14 2284 4089 8.7 35 27.11 3.1936 0.0104 14 7 88.4 18.705 0.160 69.3 101 103 14 2284 4090 8.5 35 38.58 3.1839 0.0094 13 4 18.0 18.711 0.159 69.2 91 99 13 2292 4091 7.6 10 35 42.04 +3.1658 0.0095 13 8 51.5 18.731 0.157 68.2 6 13 10 2188 4093 9.7 36 14.74° 3.1558 0.0095 13 8 51.5 18.735 0.157 69.2 91 99 13 2294 4099 8.8 36 30.22 3.1835 0.0095 13 8 51.5 18.735 0.157 69.2 91 99 13 2294 4099 9.0 36 45.31 3.1625 0.0081 10 45 57.5 18.746 0.155 68.2 9 19 11 12268 4099 9.1 37 29.56 3.1711 0.0087 11 52 20.0087 11 52 20.0087 11 52 20.0087 11 52 20.0087 11 52 20.0087 11 52 20.0087 11 52 20.0087 11 52 20.0087 11 12273 4099 9.1 37 46.03 3.1719 0.0087 11 52 20.0087 11 52.8 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2295 4099 9.1 37 46.03 3.1719 0.0087 11 52 26.2 18.777 0.154 68.2 6 13 11 2273 4100 7.7 37 51.01 3.1637 0.0082 11 1 52.8 18.780 0.154 68.2 6 13 11 2273						-	_		1 - 1	l -		1	_				
4077 8.3 32 10.28 3.1914 0.0098 13 24 44.0 18.600 0.166 69.2 91 99 13 2284 4079 8.9 32 48.96 3.1666 0.0082 10 42 46.9 18.605 0.164 68.2 6 13 10 2179 4080 9.0 33 17.05* 33.1681 0.0083 10 59 10.9* 18.636 0.163 75.5 6 13 764 11 2260 4081 8.7 10 33 36.60* 4.3.1632 -0.0080 +10 28 27.9 -18.646 -0.162 79.2 6 13 762 764 10 2181 4082 9.3 33 54.66 3.1965 0.0102 14 13 6.6 18.655 0.163 90.1 762 764 11 2280 4083 8.3 34 0.41 3.1829 0.0093 12 43 46.1 18.659 0.162 69.2 91 99 12 2242 4084 8.0 34 58.26 3.1988 0.0104 14 37 50.4 18.690 0.161 69.3 101 103 14 2281 4085 8.7 35 4.20 3.1888 0.0097 13 32 13.2 18.693 0.161 79.7 91 99 762 764 13 2290 4086 8.0 10 35 5.91 +3.1698 -0.0085 +11 23 31.0 -18.694 -0.159 68.2 9 19 99 762 764 13 2290 4088 8.7 35 18.49 3.1981 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2283 4088 8.7 35 18.49 3.1981 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2284 4088 8.7 35 27.11 3.1936 0.0103 14 24 31.6 18.700 0.160 69.3 101 103 14 2284 4090 8.5 35 38.58 3.1839 0.0094 13 4 18.705 0.160 79.7 101 103 762 764 14 2285 4092 8.6 35 58.26 3.1626 0.0081 10 40 43.6 18.711 0.159 69.2 91 99 13 2292 4091 7.6 10 35 42.04 43.1658 -0.0082 +11 0 33.0 -18.713 -0.158 68.2 6 13 11 2269 4093 9.7 36 14.74* 3.1558 0.0095 13 851.5 18.738 0.157 69.2 91 99 13 2294 4097 9.0 36 45.31 3.1625 0.0081 10 40 43.6 18.721 0.157 68.2 6 13 10 2188 4093 9.7 36 14.74* 3.1558 0.0095 13 851.5 18.738 0.157 69.2 91 99 13 2294 4095 9.0 36 45.31 3.1625 0.0081 10 40 43.6 18.721 0.157 68.2 6 13 10 2188 4099 9.1 37 29.56 3.1711 0.0087 11 51 23.0 18.775 0.155 69.2 91 99 11 2274 4099 9.1 37 29.56 3.1711 0.0087 11 51 23.0 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2294 4099 9.1 37 29.56 3.1711 0.0087 11 51 23.0 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2295 4099 9.1 37 46.03 3.1719 0.0087 11 51 23.0 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2295 4099 9.1 37 46.03 3.1719 0.0087 11 51 23.0 118.775 0.155 68.2 9 19 11 2273	4075	8.3	32	3.99	3.2033	0.0105	14 40	8.5	18.596	0.167	69.3	1101	103			14	2277
4078 8.8 32 20.36 3.1666 0.0082 10 42 46.9 18.605 0.164 68.2 6 13 10 2179 4079 8.9 32 48.96 3.1865 0.0095 12 57 37.6 18.621 0.165 69.2 91 99 13 2287 4080 9.0 33 17.05* 3.1681 0.0083 10 59 10.9* 18.636 0.163 75.5 6 13 764 11 2260 4081 8.7 10 33 36.60* +3.1632 -0.0080 +10 28 27.9 -118.646 -0.162 79.2 6 13 762 764 10 2181 4082 9.3 33 54.666 3.1965 0.0102 14 13 6.6 18.656 0.163 90.1 762 764 6 14 2280 4083 8.3 34 0.41 3.1839 0.0093 12 43 46.1 18.659 0.162 69.2 91 99 12 2242 4084 8.0 34 58.26 3.1988 0.0104 14 37 50.4 18.690 0.161 69.3 101 103 14 2281 4085 8.7 35 4.20 3.1888 0.0097 13 32 13.2 18.693 0.161 79.7 91 99 762 764 13 2290 4086 8.0 10 35 5.91 +3.1698 -0.0085 +11 23 31.0 -18.694 -0.159 68.2 9 19 11 2268 4088 8.7 35 12.33 3.1981 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2283 4088 8.7 35 27.11 3.1936 0.0103 14 24 31.6 18.700 0.160 69.3 101 103 14 2283 4098 8.7 35 27.11 3.1936 0.0094 13 4 18.0 18.715 0.159 69.2 91 99 13 2292 4091 7.6 10 35 42.04 +3.1658 -0.0082 +11 0 33.0 -18.713 -0.158 68.2 6 13 11 2269 4092 8.6 35 58.26 3.1626 0.0081 10 40 43.6 18.721 0.159 69.2 91 99 13 2292 4093 9.7 36 14.74* 3.1558 0.0096 13 4 18.721 0.159 69.2 91 99 13 2292 4094 8.8 36 30.22 3.1835 0.0095 13 8 51.5 18.736 0.157 69.2 91 99 13 2294 4095 9.0 36 45.31 3.1558 0.0096 11 51 57.5 18.746 0.156 79.2 6 13 762 764 10 2190 4096 neb. 10 37 21.47 +3.1756 -0.0090 +12 21 29.2 -18.764 -0.155 69.3 101 103 13 2294 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.156 68.2 9 19 11 2272 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.156 68.2 9 19 11 2273 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.154 68.2 9 19 11 2273	4076	9.0	10 32	7.39	+3.1917	0.0098	+13 26	8.6	-18.598	-0.166	76.2	91	99	762		13	2283
4079 8.9 32 48.96 3.1865 0.0095 12 57 37.6 18.621 0.165 69.2 91 99 13 2287 4080 9.0 33 17.05* 3.1681 0.0083 10 59 10.9* 18.636 0.163 75.5 6 13 764 11 2260 4081 8.7 10 33 36.60* 43.1632 -0.0080 +10 28 27.9 -18.646 -0.162 79.2 6 13 762 764 10 2181 4082 9.3 35 4.66 3.1985 0.0093 12 43 46.1 18.659 0.162 69.2 91 99 12 2242 4084 8.0 34 58.26 3.1988 0.0094 14 37 50.4 18.690 0.161 69.3 101 103 14 2281 4085 8.7 35 4.20 3.1888 0.0097 13 32 13.2 18.693 0.161 79.7 91 99 762 764 13 2290 4086 8.0 10 35 5.91 +3.1698 -0.0085 +11 23 31.0 -18.694 -0.159 68.2 9 19 11 2268 4087 8.9 35 12.33 3.1981 0.0104 14 37 53.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2283 4088 8.7 35 18.49 3.1963 0.0101 14 7 28.4 18.705 0.160 69.3 101 103 14 2284 4089 8.7 35 27.11 3.1936 0.0101 14 7 28.4 18.705 0.160 69.3 101 103 14 2284 4090 8.5 35 38.58 3.1839 0.0094 13 4 18.0 18.711 0.159 69.2 91 99 13 2292 4091 7.6 10 35 42.04 +3.1658 -0.0082 +11 0 33.0 -18.713 -0.158 68.2 6 13 11 2269 4092 8.6 35 58.26 3.1636 0.0081 10 40 43.6 18.721 0.157 68.2 6 13 10 2188 4093 9.7 36 14.74* 3.1558 0.0095 13 851.5 18.738 0.157 69.2 91 99 13 2294 4096 8.8 36 30.22 3.1835 0.0095 13 851.5 18.738 0.157 69.2 91 99 13 2294 4097 9.1 37 29.56 3.1711 0.0087 11 51 23.0 18.769 0.155 68.2 9 19 11 2224 4098 8.8 36 30.22 3.1835 0.0095 13 851.5 18.738 0.157 69.2 91 99 13 2294 4097 9.1 37 29.56 3.1711 0.0087 11 51 23.0 18.769 0.155 68.2 9 19 11 2224 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2295 4099 9.1 37 46.03 3.1719 0.0087 11 51 23.0 18.769 0.155 68.2 9 19 11 2272 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2295 4099 9.1 37 46.03 3.1719 0.0087 11 59 26.2 18.777 0.154 68.2 6 13 11 1273	4077	8.3	32	10.28	3.1914	0.0098	13 24	44.0	18.600	0.166	69.2	91	99			_	
4080 9.0 33 17.05* 3.1681 0.0083 10 59 10.9* 18.636 0.163 75.5 6 13 764 11 2260 4081 8.7 10 33 36.60* +3.1632 -0.0080 14 13 6.6 18.656 0.163 90.1 762 764 14 2280 4083 8.3 34 0.41 3.1829 0.0093 12 43 46.1 18.659 0.162 69.2 91 99 12 2242 4084 8.0 34 58.26 3.1988 0.0104 14 37 50.4 18.690 0.161 69.3 101 103 14 2281 4087 8.9 35 12.33 3.1981 0.0104 14 35 33.3 18.693 0.161 79.7 91 99 762 764 13 2290 4086 8.0 10 35 5.91 +3.1698 -0.0085 +11 23 31.0 -18.694 -0.159 68.2 9 19 11 2268 4087 8.9 35 12.33 3.1981 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2283 4088 8.7 35 18.49 3.1963 0.0103 14 22 31.6 18.700 0.160 69.3 101 103 14 2284 4089 8.7 35 38.58 3.1839 0.0094 13 4 18.0 18.711 0.159 69.2 91 99 13 2292 4091 7.6 10 35 42.04 +3.1658 0.0094 13 4 18.0 18.711 0.159 69.2 91 99 13 2292 4091 7.6 10 35 42.04 +3.1658 0.0094 13 4 18.0 18.711 0.159 69.2 91 99 13 2292 4093 8.6 35 58.26 3.1626 0.0081 10 40 43.6 18.721 0.157 68.2 6 13 11 2269 4093 9.7 36 14.74* 3.1558 0.0095 13 8 51.5 18.738 0.157 69.2 91 99 9 13 2294 4095 9.0 36 45.31 3.1625 0.0081 10 45 57.5 18.746 0.156 79.2 6 13 762 764 10 2189 4096 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.155 68.2 9 19 91 11 2272 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.155 68.2 9 19 11 2272 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 11 51 23.0 18.790 0.155 68.2 9 19 11 2273 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2295 4099 9.1 37 46.03 3.1711 0.0087 11 52.8 18.790 0.155 68.2 9 19 11 2272 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2295 4099 9.1 37 46.03 3.1711 0.0087 11 52.8 18.790 0.154 68.2 6 13 11 2273	4078	8.8	32	20.36	3.1666		10 42	46.9	18.605	, .	68.2	6	13			10	2179
4081 8.7 10 33 36.60* +3.1632 -0.0080 +10 28 27.9 -18.646 -0.162 79.2 6 13 762 764 10 2181 4082 9.3 33 54.66 3.1965 0.0102 14 13 6.6 18.656 0.163 90.1 762 764 14 2280 4083 8.3 34 0.41 3.1829 0.0093 12 43 46.1 18.659 0.162 69.2 91 99 12 2242 4084 8.0 34 58.26 3.1988 0.0104 14 37 50.4 18.690 0.161 69.3 101 103 14 2281 4085 8.7 35 4.20 3.1888 0.0097 13 32 13.2 18.693 0.161 79.7 91 99 762 764 13 2290 4086 8.0 10 35 5.91 +3.1698 -0.0085 +11 23 31.0 -18.694 -0.159 68.2 9 19 11 2268 4087 8.9 35 12.33 3.1981 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2283 4088 8.7 35 18.49 3.1963 0.0103 14 24 31.6 18.700 0.160 69.3 101 103 14 2284 4089 8.7 35 27.11 3.1936 0.0101 14 7 28.4 18.705 0.160 79.7 101 103 762 764 14 2285 4090 8.5 35 38.58 3.1839 0.0094 13 4 18.0 18.711 0.159 69.2 91 99 13 2292 4091 7.6 10 35 42.04 +3.1658 -0.0081 10 40 43.6 18.721 0.159 69.2 91 99 13 2292 4091 7.6 36 45.31 3.1625 0.0081 10 40 43.6 18.721 0.157 68.2 6 13 10 2188 4093 9.7 36 14.74* 3.1558 0.0076 9 55 2.3 18.730 0.157 85.6 458 632 633 [10 2189] 4094 8.8 36 30.22 3.1835 0.0095 13 8 51.5 18.738 0.157 69.2 91 99 13 2294 4095 9.0 36 45.31 3.1625 0.0081 10 45 57.5 18.746 0.156 79.2 6 13 762 764 10 2190 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10			32					-				1 1		_		_	- 1
4082 9.3 33 54.66 3.1965 0.0102 14 13 6.6 18.656 0.163 90.1 762 764 14 2280 4083 8.3 34 0.41 3.1829 0.0093 12 43 46.1 18.659 0.162 69.2 91 99 12 2242 4084 8.0 34 58.26 3.1988 0.0104 14 37 50.4 18.690 0.161 69.3 101 103 14 2281 4085 8.7 35 4.20 3.1888 0.0097 13 32 13.2 18.693 0.161 79.7 91 99 762 764 13 2290 4086 8.0 10 35 5.91 +3.1698 -0.0085 +11 23 31.0 -18.694 -0.159 68.2 9 19 11 2268 4087 8.9 35 12.33 3.1981 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2283 4088 8.7 35 18.49 3.1963 0.0101 14 7 28.4 18.700 0.160 69.3 101 103 14 2283 4090 8.5 35 38.58 3.1839 0.0094 13 4 18.0 18.711 0.159 69.2 91 99 10 10 37 762 764 14 2285 4090 8.5 35 38.58 3.1839 0.0094 13 4 18.0 18.711 0.159 69.2 91 99 12 2292 4091 7.6 10 35 42.04 +3.1658 -0.0082 +11 0 33.0 -18.713 -0.158 68.2 6 13 12 2269 4093 9.7 36 14.74* 3.1558 0.0076 9 55 2.3 18.730 0.157 68.2 6 13 10 2188 4093 9.7 36 14.74* 3.1558 0.0076 9 55 2.3 18.730 0.157 68.2 6 13 10 2188 4093 9.7 36 14.74* 3.1558 0.0076 9 55 2.3 18.730 0.157 68.2 6 13 10 2188 4093 9.7 36 45.31 3.1625 0.0081 10 45 57.5 18.746 0.156 79.2 6 13 762 764 10 2190 4096 neb. 10 37 21.47 +3.1756 -0.0090 +12 21 29.2 -18.764 -0.155 95.4 R(2) 12 2249 4097 9.1 37 29.56 3.1711 0.0087 11 51 23.0 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2292 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2295 4099 9.1 37 46.03 3.1719 0.0087 11 51 23.0 18.796 0.155 68.2 9 19 11 2272 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2295 4099 9.1 37 46.03 3.1719 0.0087 11 51 23.0 18.796 0.155 68.2 9 19 11 2272 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2295 4099 9.1 37 46.03 3.1719 0.0087 11 52.8 18.796 0.155 68.2 6 13 101 103 11 2273	4080	9.0	33	17.05*	3.1681	0.0083	10 59	10.9*	18.636	0.163	75.5	6	13	764		11	2260
4083 8.3 34 0.41 3.1829 0.0093 12 43 46.1 18.659 0.162 69.2 91 99 12 2242 4084 8.0 34 58.26 3.1988 0.0104 14 37 50.4 18.690 0.161 69.3 101 103 14 2281 4085 8.7 35 4.20 3.1888 0.0097 13 32 13.2 18.693 0.161 79.7 91 99 762 764 13 2290 4086 8.0 10 35 5.91 +3.1698 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2283 4088 8.7 35 18.49 3.1963 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2283 4089 8.7 35 27.11 3.1936 0.0101 14 7 28.4 18.705 0.160 69.3 101 103 14 2284 4090 8.5 35 38.58 3.1839 0.0094 13 4 18.0 18.711 0.159 69.2 91 99 13 2292 4091 7.6 10 35 42.04 +3.1658 0.0081 10 40 43.6 18.721 0.159 69.2 91 99 13 2292 4093 9.7 36 14.74* 3.1558 0.0076 9 55 2.3 18.730 0.157 68.2 6 13 10 2188 4093 9.7 36 14.74* 3.1558 0.0076 9 55 2.3 18.730 0.157 68.2 6 13 10 2188 4093 9.7 36 45.31 3.1625 0.0081 10 40 43.6 18.721 0.157 69.2 91 99 13 2294 4095 9.0 36 45.31 3.1625 0.0081 10 45 57.5 18.746 0.156 79.2 6 13 762 764 10 2190 4096 neb. 10 37 21.47 +3.1756 0.0087 11 51 23.0 18.769 0.155 69.3 101 103 13 2294 4096 9.1 37 29.56 3.1711 0.0087 11 51 23.0 18.769 0.155 69.3 101 103 13 2295 4099 9.1 37 46.03 3.1719 0.0087 11 51 23.0 18.769 0.155 68.2 9 19 11 2272 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2295 4099 9.1 37 46.03 3.1719 0.0087 11 52.88 18.780 0.154 68.2 6 13 11 2273	4081	8.7	10 33	36.60*	+3.1632	-0.0080	+10 28	27.9	-18.646	-0.162	79.2	6	13	762	764	10	2181
4084 8.0 34 58.26 3.1988 0.0104 14 37 50.4 18.690 0.161 69.3 101 103 14 2281 4085 8.7 35 4.20 3.1888 0.0097 13 32 13.2 18.693 0.161 79.7 91 99 762 764 13 2290 4086 8.0 10 35 5.91 +3.1698 -0.0085 +11 23 31.0 -18.694 -0.159 68.2 9 19 11 2268 4087 8.9 35 12.33 3.1981 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2283 4088 8.7 35 18.49 3.1963 0.0103 14 24 31.6 18.700 0.160 69.3 101 103 14 2284 4089 8.7 35 27.11 3.1936 0.0101 14 7 28.4 18.705 0.160 79.7 101 103 762 764 14 2285 4090 8.5 35 38.58 3.1839 0.0094 13 4 18.0 18.711 0.159 69.2 91 99 13 2292 4091 7.6 10 35 42.04 +3.1658 -0.0082 +11 0 33.0 -18.713 -0.158 68.3 6 13 11 2269 4092 8.6 35 58.26 3.1626 0.0081 10 40 43.6 18.721 0.157 68.2 6 13 10 2188 4093 9.7 36 14.74* 3.1558 0.0076 9 55 2.3 18.730 0.157 85.6 458 632 633 [10 2189] 4094 8.8 36 30.22 3.1835 0.0095 13 8 51.5 18.738 0.157 69.2 91 99 13 2294 4095 9.0 36 45.31 3.1625 0.0081 10 45 57.5 18.746 0.156 79.2 6 13 762 764 10 2190 *4096 neb. 10 37 21.47 +3.1756 -0.0090 +12 21 29.2 -18.764 -0.155 95.4 R(2) 12 2249 4097 9.1 37 29.56 3.1711 0.0087 11 51 23.0 18.795 0.155 68.2 9 19 11 2272 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2295 4099 9.1 37 46.03 3.1719 0.0087 11 59 26.2 18.777 0.154 68.2 9 19 11 2273	4082	9.3	33	54.66	3.1965	0.0102	14 13	6.6	18.656	0.163	90.1	762	764			14	2280
4085 8.7 35 4.20 3.1888 0.0097 13 32 13.2 18.693 0.161 79.7 91 99 762 764 13 2290 4086 8.0 10 35 5.91 +3.1698 -0.0085 +11 23 31.0 -18.694 -0.159 68.2 9 19 11 2268 4087 8.9 35 12.33 3.1981 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2283 4088 8.7 35 18.49 3.1963 0.0103 14 24 31.6 18.700 0.160 69.3 101 103 14 2284 4089 8.7 35 27.11 3.1936 0.0101 14 7 28.4 18.705 0.160 79.7 101 103 762 764 14 2285 4090 8.5 35 38.58 3.1839 0.0094 13 4 18.0 18.711 0.159 69.2 91 99 13 2292 4091 7.6 10 35 42.04 +3.1658 -0.0082 +11 0 33.0 -18.713 -0.158 68.3 6 13 11 2269 4092 8.6 35 58.26 3.1626 0.0081 10 40 43.6 18.721 0.157 68.2 6 13 10 2188 4093 9.7 36 14.74* 3.1558 0.0076 9 55 2.3 18.730 0.157 68.2 6 13 10 2188 4093 9.7 36 14.74* 3.1558 0.0095 13 8 51.5 18.738 0.157 69.2 91 99 13 2294 4095 9.0 36 45.31 3.1625 0.0081 10 45 57.5 18.746 0.156 79.2 6 13 762 764 10 2190 *4096 neb. 10 37 21.47 +3.1756 -0.0090 +12 21 29.2 -18.764 -0.155 68.2 9 19 11 2272 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.155 68.2 9 19 11 2272 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2295 4099 9.1 37 46.03 3.1719 0.0087 11 59 26.2 18.777 0.154 68.2 9 19 12 2250 4100 7.7 37 51.01 3.1637 0.0082 11 1 52.8 18.780 0.154 68.2 6 13 11 2273	4083	8.3	34		3.1829	0.0093	12 43	46.1	18.659	0.162	69.2	91	99			12	2242
4086 8.0 10 35 5.91 +3.1698 -0.0085 +11 23 31.0 -18.694 -0.159 68.2 9 19 11 2268 4087 8.9 35 12.33 3.1981 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2283 4088 8.7 35 18.49 3.1963 0.0103 14 24 31.6 18.700 0.160 69.3 101 103 14 2284 4089 8.7 35 27.11 3.1936 0.0101 14 7 28.4 18.705 0.160 79.7 101 103 762 764 14 2285 4090 8.5 35 38.58 3.1839 0.0094 13 4 18.0 18.711 0.159 69.2 91 99 13 2292 4091 7.6 10 35 42.04 +3.1658 -0.0082 +11 0 33.0 -18.713 -0.158 68.3 6 13 11 2269 4092 8.6 35 58.26 0.0081 10 40 43.6 18.721 0.157 68.2 6 13 11 2269 4093 9.7 36 14.74* 3.1558 0.0076 9 55 2.3 18.730 0.157 68.2 6 13 10 2188 4093 9.7 36 30.22 3.1835 0.0095 13 8 51.5 18.738 0.157 69.2 91 99 13 2294 4095 9.0 36 45.31 3.1625 0.0081 10 45 57.5 18.746 0.156 79.2 6 13 762 764 10 2190 *4096 neb. 10 37 21.47 +3.1756 -0.0090 +12 21 29.2 -18.764 -0.155 95.4 R(2) 12 2249 4097 9.1 37 29.56 3.1711 0.0087 11 51 23.0 18.769 0.155 68.2 9 19 11 2272 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2295 4099 9.1 37 46.03 3.1719 0.0087 11 59 26.2 18.777 0.154 68.2 9 19 12 2250 4100 7.7 37 51.01 3.1637 0.0082 11 1 52.8 18.780 0.154 68.2 6 13 11 2273	4084	8.0	34	58.26	3.1988	0.0104	14 37	50.4	18.690	0.161	69.3	101	103			14	2281
4087 8.9 35 12.33 3.1981 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2283 4088 8.7 35 18.49 3.1963 0.0103 14 24 31.6 18.700 0.160 69.3 101 103 14 2284 4089 8.7 35 27.11 3.1936 0.0101 14 7 28.4 18.705 0.160 79.7 101 103 762 764 14 2285 4090 8.5 35 38.58 3.1839 0.0094 13 4 18.0 18.711 0.159 69.2 91 99 13 2292 4091 7.6 10 35 42.04 +3.1658 -0.0082 +111 0 33.0 -18.713 -0.158 68.3 6 13 11 2269 4092 8.6 35 58.26 3.1626 0.0081 10 40 43.6 18.721 0.157 68.2 6 13 10 2188 4093 9.7 36 14.74* 3.1558 0.0076 9 55 2.3 18.730 0.157 68.2 6 13 10 2188 4094 8.8 36 30.22 3.1835 0.0095 13 8 51.5 18.738 0.157 69.2 91 99 13 2294 4095 9.0 36 45.31 3.1625 0.0081 10 45 57.5 18.746 0.156 79.2 6 13 762 764 10 2190 4096 neb. 10 37 21.47 +3.1756 -0.0090 +12 21 29.2 -18.764 -0.155 95.4 R(2) 12 2249 4096 9.1 37 29.56 3.1711 0.0087 11 51 23.0 18.769 0.155 68.2 9 19 11 2272 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2295 4099 9.1 37 46.03 3.1719 0.0087 11 59 26.2 18.777 0.154 68.2 9 19 12 2250 4100 7.7 37 51.01 3.1637 0.0082 11 1 52.8 18.780 0.154 68.2 6 13 11 2273	4085	8.7	35	4.20	3.1888	0.0097	13 32	13.2	18.693	0.161	79.7	91	99	762	764	13	2290
4087 8.9 35 12.33 3.1981 0.0104 14 35 33.3 18.697 0.161 69.3 101 103 14 2283 4088 8.7 35 18.49 3.1963 0.0103 14 24 31.6 18.700 0.160 69.3 101 103 14 2284 4089 8.7 35 27.11 3.1936 0.0101 14 7 28.4 18.705 0.160 79.7 101 103 762 764 14 2285 4090 8.5 35 38.58 3.1839 0.0094 13 4 18.0 18.711 0.159 69.2 91 99 13 2292 4091 7.6 10 35 42.04 +3.1658 -0.0082 +111 0 33.0 -18.713 -0.158 68.3 6 13 11 2269 4092 8.6 35 58.26 3.1626 0.0081 10 40 43.6 18.721 0.157 68.2 6 13 10 2188 4093 9.7 36 14.74* 3.1558 0.0076 9 55 2.3 18.730 0.157 68.2 6 13 10 2188 4094 8.8 36 30.22 3.1835 0.0095 13 8 51.5 18.738 0.157 69.2 91 99 13 2294 4095 9.0 36 45.31 3.1625 0.0081 10 45 57.5 18.746 0.156 79.2 6 13 762 764 10 2190 4096 neb. 10 37 21.47 +3.1756 -0.0090 +12 21 29.2 -18.764 -0.155 95.4 R(2) 12 2249 4096 9.1 37 29.56 3.1711 0.0087 11 51 23.0 18.769 0.155 68.2 9 19 11 2272 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2295 4099 9.1 37 46.03 3.1719 0.0087 11 59 26.2 18.777 0.154 68.2 9 19 12 2250 4100 7.7 37 51.01 3.1637 0.0082 11 1 52.8 18.780 0.154 68.2 6 13 11 2273	4086	8.o	10 35	5.91	+3.1698	-0.0085	+11 23	31.0	-18.694	-0.159	68.2	9	19			11	2268
4088 8.7 35 18.49 3.1963 0.0103 14 24 31.6 18.700 0.160 69.3 101 103 14 2284 4089 8.7 35 27.11 3.1936 0.0101 14 7 28.4 18.705 0.160 79.7 101 103 762 764 14 2285 4090 8.5 35 38.58 3.1839 0.0094 13 4 18.711 0.159 69.2 91 99 13 2292 4091 7.6 10 35 42.04 +3.1658 -0.0082 +11 0 33.0 -18.713 -0.158 68.3 6 13 11 2269 4092 8.6 35 58.26 3.1626 0.0081 10 40 43.6 18.721 0.157 68.2 6 13 10 2188 4093 9.7 36 14.74* 3.1558 0.0076 9 55 2.3 18.730 0.157 85.6 458 632 633 [10		8.9		• -		"	_	•	1		69.3	1 1	•				
4089						1							_				
4090 8.5 35 38.58 3.1839 0.0094 13 4 18.0 18.711 0.159 69.2 91 99 13 2292 4091 7.6 10 35 42.04 +3.1658 -0.0082 +11 0 33.0 -18.713 -0.158 68.3 6 13 11 2269 4092 8.6 35 58.26 3.1626 0.0081 10 40 43.6 18.721 0.157 68.2 6 13 10 2188 4093 9.7 36 14.74* 3.1558 0.0076 9 55 2.3 18.730 0.157 85.6 458 632 633 [10 2189] 4094 8.8 36 30.22 3.1835 0.0095 13 8 51.5 18.738 0.157 69.2 91 99 13 32294 4095 9.0 36 45.31 3.1625 0.0081 10 45 57.5 18.746 0.156 79.2 6 13 762 764 10 <td>B: I</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>l</td> <td></td> <td></td> <td>1</td> <td>1</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>762</td> <td>764</td> <td></td> <td>1</td>	B: I					l			1	1				762	764		1
4092 8.6 35 58.26 3.1626 0.0081 10 40 43.6 18.721 0.157 68.2 6 13 10 2188 4093 9.7 36 14.74* 3.1558 0.0076 9 55 2.3 18.730 0.157 85.6 458 632 633 [10 2189] 4094 8.8 36 30.22 3.1835 0.0095 13 8 51.5 18.738 0.157 69.2 91 99 13 2294 4095 9.0 36 45.31 3.1625 0.0081 10 45 57.5 18.746 0.156 79.2 6 13 762 764 10 2190 *4096 neb. 10 37 21.47 +3.1756 -0.0090 +12 21 29.2 -18.764 -0.155 95.4 R(2) 12 2249 4097 9.1 37 29.56 3.1711 0.0087 11 51 23.0 18.769 0.155 68.2 9 19 11<	4090	8.5	35	38.58	1	0.0094	13 4	18.0	18.711	0.159		91	99			13	2292
4092 8.6 35 58.26 3.1626 0.0081 10 40 43.6 18.721 0.157 68.2 6 13 10 2188 4093 9.7 36 14.74* 3.1558 0.0076 9 55 2.3 18.730 0.157 85.6 458 632 633 [10 2189] 4094 8.8 36 30.22 3.1835 0.0095 13 8 51.5 18.738 0.157 69.2 91 99 13 2294 4095 9.0 36 45.31 3.1625 0.0081 10 45 57.5 18.746 0.156 79.2 6 13 762 764 10 2190 *4096 neb. 10 37 21.47 +3.1756 -0.0090 +12 21 29.2 -18.764 -0.155 95.4 R(2) 12 2249 4097 9.1 37 29.56 3.1711 0.0087 11 51 23.0 18.769 0.155 68.2 9 19 11<	4001	7.6	10 25	42.04	+3.1658	-0.0082	+11 0	33.0	-18.712	-0.158	68.3	6	13			11	2260
4093 9.7 36 14.74* 3.1558 0.0076 9.55 2.3 18.730 0.157 85.6 458 632 633 [10 2189] 4094 8.8 36 30.22 3.1835 0.0095 13 8 51.5 18.738 0.157 69.2 91 99 13 2294 4095 9.0 36 45.31 3.1625 0.0081 10 45 57.5 18.746 0.156 79.2 6 13 762 764 10 2190 *4096 neb. 10 37 21.47 +3.1756 -0.0090 +12 21 29.2 -18.764 -0.155 95.4 R(2) 12 2249 4097 9.1 37 29.56 3.1711 0.0087 11 51 23.0 18.769 0.155 68.2 9 19 11 2272 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2295 409	Li i	-			-	1			l e	-			_				- 1
4094 8.8 36 30.22 3.1835 0.0095 13 8 51.5 18.738 0.157 69.2 91 99 13 2294 4095 9.0 36 45.31 3.1625 0.0081 10 45 57.5 18.746 0.156 79.2 6 13 762 764 10 2190 *4096 neb. 10 37 21.47 +3.1756 -0.0090 +12 21 29.2 -18.764 -0.155 95.4 R(2) 12 2249 4097 9.1 37 29.56 3.1711 0.0087 11 51 23.0 18.769 0.155 68.2 9 19 11 2272 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2295 4099 9.1 37 46.03 3.1719 0.0087 11 59 26.2 18.777 0.154 68.2 9 19 12 2250	8: I				I	1 1				1				633	į		
4095 9.0 36 45.31 3.1625 0.0081 10 45 57.5 18.746 0.156 79.2 6 13 762 764 10 2190 *4096 neb. 10 37 21.47 +3.1756 -0.0090 +12 21 29.2 -18.764 -0.155 95.4 R(2) 12 2249 4097 9.1 37 29.56 3.1711 0.0087 11 51 23.0 18.769 0.155 68.2 9 19 11 2272 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2295 4099 9.1 37 46.03 3.1719 0.0087 11 59 26.2 18.777 0.154 68.2 9 19 12 2250 4100 7.7 37 51.01 3.1637 0.0082 11 1 52.8 18.780 0.154 68.2 6 13 11 2273 </td <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>1</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>-</td> <td></td> <td>_</td> <td>- 1</td>										1				-		_	- 1
*4096 neb. 10 37 21.47 +3.1756 -0.0090 +12 21 29.2 -18.764 -0.155 95.4 R(2) 12 2249 4097 9.1 37 29.56 3.1711 0.0087 11 51 23.0 18.769 0.155 68.2 9 19 11 2272 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2295 4099 9.1 37 46.03 3.1719 0.0087 11 59 26.2 18.777 0.154 68.2 9 19 12 2250 4100 7.7 37 51.01 3.1637 0.0082 11 1 52.8 18.780 0.154 68.2 6 13 11 2273						(1				762	764	_	
4097 9.1 37 29.56 3.1711 0.0087 11 51 23.0 18.769 0.155 68.2 9 19 11 2272 4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2295 4099 9.1 37 46.03 3.1719 0.0087 11 59 26.2 18.777 0.154 68.2 9 19 12 2250 4100 7.7 37 51.01 3.1637 0.0082 11 1 52.8 18.780 0.154 68.2 6 13 11 2273			_				_	-			}	R/					1
4098 8.8 37 41.32 3.1864 0.0097 13 39 11.8 18.775 0.155 69.3 101 103 13 2295 4099 9.1 37 46.03 3.1719 0.0087 11 59 26.2 18.777 0.154 68.2 9 19 12 2250 4100 7.7 37 51.01 3.1637 0.0082 11 1 52.8 18.780 0.154 68.2 6 13 11 2273	• •		_		I												
4099 9.1 37 46.03 3.1719 0.0087 11 59 26.2 18.777 0.154 68.2 9 19 12 2250 4100 7.7 37 51.01 3.1637 0.0082 11 1 52.8 18.780 0.154 68.2 6 13 11 2273						1							-			l l	
4100 7.7 37 51.01 3.1637 0.0082 11 1 52.8 18.780 0.154 68.2 6 13 11 2273		1	_		1								_			_	- 1
·				-	1	1 1											
				_				٠.	•	51		- '					

¹ BD 7.3; Schätz. 7.8 7.8

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zoi	nen		В.	D.
4101	9.0	10h 38n	n 28:21	+3:1559	-0:0077	+10°11' 6.2	-18.799	-o"152	79.2	6	13	762	764	100	2197
4102	8.9	39	0.09	3.1859	0.0098	13 48 8.7	18.815	0.153	69.2	91	99			13:	2298
4103	8.6	39	8.96	3.1593	0.0079	10 40 45.6	18.819	0.151	68.2	6	13			10	2199
4104	6.5	39	42.30	3.1816	0.0095	13 24 21.0	18.836	0.151	69.2	91	99		1	13	2302
4105	8.8	39	42.61	3.1546	0.0076	10 10 32.1	18.836	0.150	68.2	6	13			10	2200
4106	6.1	10 39	48.06	+3.1938	-0.0104	+14 51 15.0	-18.839	-0.152	69.3	101	103			14	2294
41071	8.9	39	57.21	3.1884	0.010.0	14 14 36.1	18.843	0.151	69.3	101	103			•	2295
4108	8.4	40	1.68	3.1681	0.0086	11 50 46.9	18.846	0.150	68.2	9	19				2277
4109	neb.	40	9.79	3.1732	0.0089	12 28 39.6	18.850	0.150	95.4	R(:	2)			I 2	2253
*4110	8.4	40	23.25	3.1831	0.0096	13 41 23.1	18.856	0.150	69.2	91	99			13	2304
4111	9.2	10 40	30.79	+3.1931	0.0104	+14 53 28.6	-18.86o	-0.150	69.3	101	103			15	2246
4112	8.7	40	31.22	3.1882	0010.0	14 19 19.7	18.860	0.150	79.7	I .	103	762	764		2297
4113	8.7	40	-	3.1515	0.0074	9 54 30.5	18.865	0.148	76.2	6	13		465		2204
4114	8.6	40		3.1855	0.0098	14 2 14.1	18.868	0.149	83.2	103		764			2298
4115	8.o	41		3.1607	1800.0	11 6 5.5	18.881	0.147	68.2	9	19	•			228 0
1	8.5	•		1	1		-18.887			1	-				
4116	-	10 41	• .	+3.1916	-0.0103	+14 52 14.3	18.890	-0.148	69.3	101	103 99	762	764		2299 2306
*4117 4118	9.0 9.0	41 41	30.57 36.13	3.1831	0.0097	13 52 4.3 12 33 3.6	18.890	0.148	79.7 69.2	91	99 99	102	104	_	2300 2257
4119	1	41		3.1556	0.0039	10 34 51.0	18.903	0.146	90.2	762	766			l	2205
4119	9.5 9.1	42	57·75 29.18	3.1592	0.0070	11 5 5.9	18.918	0.145	79.2	9	19	762	766		2282
		•	-				_				•	,-2	,		
4121	7.9	10 42	- :	+3.1570	-0.0079	+10 49 4.6	-18.918	-0.145	68.2	6	13				2208
4122	8.52	42	30.89	3.1539	0.0077	10 25 50.1	18.919	0.144	68.2	6	13				2207
4123	5.1	42	41.16	3.1599	0.0081	11 12 21.7	18.924	0.144		1	nd. C	at.			2283
4124	8.7		44.55	3.1784	0.0094	13 30 11.5	18.926	0.145	69.2	91	99			_	2310
4125	9.1	42	•••	3.1893	0.0102	14 51 42.5	18.932	0.145	69.3	١٠٥١	103			14	2301
*4126	8.7	10 42	59.86	+3.1788	-0.0095	+13 35 29.3	-18.933	-0.145	79.7 83.2		99a	-	764	}13	2311
*4127	8.8	43	1.01	3.1788	0.0095	13 35 27.3	18.933	0.145	84.9 92.8		764			, .	-
4128	8.4	43	18.92	3.1894	0.0103	14 56 34.8	18.942	0.145	79-7		103			_	2251
4129	8.6	43	24.43	3.1534	0.0077	10 29 5.3	t _	0.143	79.2	6	13	762	766		2210
4130	8.7	43	32.74*	3.1771	0.0094	13 28 13.2	18.949	0.144	74.5	99	101	103	764	13	2312
4131	8.6	10 43	56.87	+3.1568	-0.0079	+10 59 30.8	-18.960	-0.142	68.2	9	19			11	2288
4132	8.8	43	59.05	3.1704	0.0089	12 42 11.7	18.961	0.142	83.2	99	766	767		12	2264
4133	8.7	44	9.02	3.1650	0.0085	12 3 27.8	18.966	0.142	68.2	9	19			12	2265
4134	8.2	44	9.70	3.1720	0.0090	12 55 46.5	18.966	0.142	69.2	91	101	103			2315
4135	7.1	44	34.24	3.1660	0.0086	12 14 29.9	18.978	0.141	68.2	9	19			12	2266
4136	8.2	10 44	41.29	+3.1475	-0.0073	+ 9 53 36.6	-18.981	-0.140	79.6	5 E	Beob.			10	2212
4137	8.4	44		3.1821	0.0098	14 19 44.6	18.987	0.141	79.7		103	762	764	14	2305
4138	9.1	45	0.32	3.1570	0.0080	11 9 35.5	18.990	0.140	90.2	766	767			11	2290
4139	8.2	45	8.37	3.1810	0.0098	14 13 43.4	18.994	0.141	69.3	101	103				2307
4140	9.0	45	12.20	3.1643	0.0085	12 7 38.8	18.996	0.140	68.2	9	19			12	2268
4141	8.5	10 45	24.69	+3.1633	-0.0085	+12 1 13.7	-19.001	-0.139	68.2	9	19			12	2269
4142	9.0	45		3.1827	0.0099	14 30 21.1	19.004	0.140	69.3	101					2308
4143	8.5	45		3.1766	0.0095	13 45 42.5	19.008	0.140	69.2	91	99				2318
4144	8.5		16.53	3.1617	0.0084	11 57 4.9	19.025	0.138	68.2	9	19			12	2270
4145	7.9	46	46.84	3.1752	0.0094	13 47 0.2	19.039	0.137	69.2	91	99			13	2320
4146	8.5	10 46	46.08	+3.1723	-0.0092	+13 24 37.9	-19.040	-0.137	69.2	91	99			12	2319
4147	8.8	-	52.91	3.1631	0.0085	12 13 17.6	19.042	0.137	68.2	9.	19				2271
4148	8.9	47	6.74*	3.1609	-	11 58 33.7		1	79.2	9	19	762	764		2272
4149	7.7	47		3.1683		13 2 10.5	10	1	69.2	91	99	,	, - 4		2322
4150	9.0	49	3.73	3.1680		1	1			762					2326
		ma praec.		_	BD a.a		-		-	-				-	-

¹ 9^m3 praec. 3^to 2ⁿA. ² BD 9.0

Nr.	Gr.	A.F	t. 18	75	Praec.	Var. saec.	Decl	. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zoi	nen		B. D	
4151	8.6	10 ^h 4	9m 1	7:79	+3:1496	-o:oo76	+ 10°	47' 22"	3 -19:107	-0":131	68.2	6	13	•		10° 22	23
4152	1.8			9.20	3.1739	0.0096		13 30.	t t	0.131	69.3	101	103			14 23	19
4153	8.8	5	0 19	9.00	3.1618	0.0086	I 2	37 1.	6 19.134	0.130	68.2	9	19			12 22	75
4154	9.0	5	0 30	6.09	3.1768	0.0098	14	41 58.	5 19.142	0.130	90.2	762	767			14 23	21
4155	9.4	5	0 4	2.39	3.1748	0.0097	14	26 37.	5 19.145	0.130	69.3	101	103			[14 23	,22]
4156	9.4	10 5	r :	1.00	+3.1453	-0.0073	+10	26 26.	1 -19.153	-0.128	90.2	766	767			10 22	24
4157	9.0	-		2.15*	3.1450	0.0073		24 43.	. ' ""	1 _	81.4		Beob.			10 22	· 11
4158	8.6	_		9.14	3.1664	0.0090		22 59.	1 1	1 _	69.2	91	99			13 23	- 1
4159	9.0		1 1	- 1	3.1514	0.0078	-	19 19.	_	1 -	68.2	9	19			II 22	11
4160	9.0	_	1 1	-	3.1707	0.0094	14		. ' .	1 -	69.3	101	103			14 23	- 4
4161	8.51	10 5	r 2	3-57	+3.1442	-0.0072	410	20 22.	1 -19.162	-0.127	68.2	6	13			10 22	. 1
4162	7.4			3·3 i 0.07	3.1441	0.0072	10	_	1 -		68.2	6	13			10 22	H
*4163	8.5	•		3.54	3.1697	0.0093		56 48.	1	1 1	69.3	101	103			14 23	
4164	9.7			3·45*	3.1404	0.0070	_	55 4·	.1	1	86.9	445	458	822		[10 22	
4165	8.6	-	2 5		3.1583	0.0085		33 55.	1	_	69.2	91	99	-3-		I2 22	- 1
		_	-			_			1		,	1					1
4166	8.51	_		4.16	+3.1564	-0.0083		18 11.	1 -	_	68.2	9	19			12 22	11
4167 4168	7·4 6.8	_	•	1.12	3.1443	0.0073		36 o.	I	1	68.2 68.2	6	13			10 22	· (
4169	1 1		-	9.40	3.1566 3.1608	0.0083		22 24.		1	•	9 762	19 766			12 22	· II
4170	9.1 8.2	_	-	9.70 4.38	3.1571	0.0084	_	3 30. 38 31.	1	1	90.2 68.2	9	19			13 23	1
		_				•			ļ -	j			19			12 22	00
4171	8.9	10 5	4 2	9.82	+3.1712	-0.0097		42 22.		ı	69.3	101	103			14 23	30
4172	8.32			0.53	3.1573	0.0085		43 13.	1 .	1	68.2	9	19			12 22	- 1
4173	9.0	_	4 5	-	3.1534	0.0082		12 38.	-	Į.	68.2	9	19			I2 22	
4174	8.7	_	-	9.47	3.1603	0.0088		18 52.		1	69.2	91	99			13 23	18
4175	9.0	5	5 3	1.67	3.1673	0.0094	14	21 50.	0 19.266	0.120	69.3	101	103			14 23	31
4176	8.8	10 5	5 3	5.63	+3.1665	-0.0094	+14	15 55.	5 -19.268	-0.120	69.3	101	103			14 23	32
*4177	9.0	5	5 39	9.29	3.1413	0.0072	10			0.119	68.2	6	13			10 22	34
4178	8.9	5	5 4	5.53	3.1429	0.0073	10	48 53.	8 19.271	0.119	82.8	13	762	766		10 22	36
4179	8.5	5		4.96	3.1620	0.0090	13	50 16.	2 19.295	0.117	69.2	91	99			13 23.	45
4180	8.8	5	7 '	7.76	3.1503	0.0080	12	9 28.	5 19.304	0.116	68.2	9	19			12 22	94
4181	8.2	10 5	7 2	5.41	+3.1399	0.0071	+10	37 21.	4 -19.311	-0.115	68.2	6	13		•	10 22	40
4182	8.8	5	7 3	5.24	3.1646	0.0093	14	24 21.	0 19.315	0.116	69.3	101	103			14 23	38
4183	8.63	5	7 39	9.17	3.1680	0.0097	14	55 19.	8 19.317	0.116	69.3	101	103			15 22	82
4184	7.14	5	7 5	9-44	3.1570	0.0087	13	20 25.	3 19.325	0.115	90.2	762	764	766		13 23.	48
4185	8.8	5	8 4:	2.63	3.1360	0.0069	10	14 16.	9 19.341	0.113	68.2	6	13			IO 22	43
4186	8.5	10 5	9 '	7.79	+3.1517	-0.0083	+12	45 50.	3 -19.351	-0.112	68.2	9	19			12 23	
4187	7.25	_	9 1		3.1546	0.0086		14 32.	-	i	69.2	91	99			13 23	
4188	8.6	-		1.39	3.1535	0.0085		4 53	1	1	90.2		766			13 23	
4189	8.7	_	9 3		3.1557	0.0087		28 42.	1	1	69.2	91	99			13 23	11
4190	9.3		9 4		3.1595	1,000		5 39.	- .	1	81.3	103				[14 23	- 1
41916	8.7	10 5			+3.1397	-0.0072		58 56.	i	i	68.2	9	19			11 23	i
4192	8.8		9 4		3.1338	0.0067	1	3 46.	1	1	76.2	6	•	445	458	_	i i
4193 ⁷	8.8			5.08	3.1538	. 0.0095		56 52.		1	79.7	101		762		15 22	
4194	8.0	-		8.56	3.1546	0.0086		30 J 22 42.		1	69.3		103	,	,	13 23	- 11
4195	8.4	_		6.29	3.1371	0.0070	10			1	68.2	6	13			IO 22	
4196	8.7			- 1		·				}							
4190	9.4		O 1'	-	+3.1619 3.1619	-0.0093 0.0093		35 58. 38 19.		1	90.2 81.3	702 101	766 R			14 23	
4197	9.4		0 34		3.1519	0.0093		30 19. 49 56.	1	I.		91	99			[14 23.	
4199	8.5		_	5.07	3.1345	0.0068		49 50. 17 52.	1	1	_	6	13			13 23 10 22	
4200				8.73	3.1424			35 I4.	1			9	19			11 23	1
, ,,,,,,								JJ -7.			-	. ,			۱	_	Ü
	¹ В ВD 7	D 9.0 .8	6 9		BD 7.8;	Schätz. 8.	5 8.2 10 [™] 0 se	eq. 4°2	⁸ BD 8.1; !2 A.		8.7 8.5 8 8.9; med		* 7.5	[8.0]	6.7	; BD 6.	5

Nr.	Gr.	A. R	. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		B. D.
4201	7.81	IIh d	om 41:55	+3:1380	-0:0071	+10°53'16"8	-19:387	-0.109	68.7	13	24	165		10° 2250
4202	9.0		51.92*	3.1378	0.0071	10 52 16.2	19.390	0.108	79.2	13	24	762	766	10 2251
4203	7.4		52.70	3.1553	0.0088	13 41 21.4	19.391	0.109	69.2	91	99			13 2358
4204	7.92	:	4.71	3.1604	0.0092	14 31 52.8	19.395	0.109	90.2	766	767			14 2345
4205	8.28	! :	5.17	3.1581	0.0090	14 10 37.0	19.395	0.109	69.8	111	168			14 2344
4206	8.8	11	17.23*	12 1275	-0.0071	+10 53 44.0	-19.400	-0.108	74-5	6	98	167	767	11 2313
4206			, ,	+3.1375		10 52 25.6	1	0.107	82.8	6	766	767	101	10 2252
4207	8.9		27.59	3.1371	0.0071	•	19.404	0.106	83.2	109	766	767		[13 2362]
4208	9.0		33.31	3.1536	0.0087	13 46 53.1 13 46 21.0	19.428	0.106	80.0	109	167		767	
4209	8.7		38.93	3.1534	0.0087	13 46 21.0	1	1	69.8	109	167	100	101	13 2364
4210	8.8	1	2 51.05	3.1521	0.0086	13 30 41.7	19.434	0.105	-	1,09	•			
4211	8.7	11 ;	8.22	+3.1538	0.0088	+13 57 2.3	-19.440	-0.105	69.8	111	168			14 2351
4212	8.4	;	3 17.73	3.1349	0.0070	10 50 7.0	19.443	0.104	68.7	24	96			10 2255
4213	9.0	:	3 50.58 *	3.1397	0.0075	II 44 44.I	19.455	0.103	69.3	98	105			11 2321
4214	8.1	;	3 53-47	3.1402	0.0075	11 50 39.1	19.456	0.103	69.3	98	105			11 2322
4215	8.4		1.69	3.1428	0.0078	12 18 24.5	19.459	0.103	70.2	165	167			12 2306
4216	7.04	11 4	4.98	+3.1408	-0.0076	+11 58 47.3	-19.460	-0.102	90.2	766	767	,		12 2307
4217	8.7		7.85	3.1515	0.0087	13 47 44.5	19.461	0.103	69.8	109	167			13 2365
4218	8.9		13.53	3.1351	0.0071	11 2 45.9	19.463	0.102	69.3	98	105			11 2323
4219	9.0		16.13	3.1462	0.0081	12 56 6.6	19.464	0.102	70.2	165	167			13 2367
4220	8.8		16.17	3.1401	0.0075	11 53 45.9	19.464	0.102	69.7	98	165			11 2324
4520	0.0	•	10.17		_	·	1			l -	•			
4221	9.0	II	23.70	+3.1540	-0.0089	+14 16 42.1	-19.467	-0.102	69.8	111	168			14 2355
4222	8.8	4	24.64	3.1319	0.0068	10 31 47.1	19.467	0.101	68.7	24	96			10 2257
4223	8.5		31.32*	3.1565	0.0093	14 59 14.5	.	0.100	69.8	ı	168			15 2302
4224	9.0	!	33.59	3.1309	0.0067	10 33 30.3	19.491	0.099	81.2	96	R			[10 2258]
4225	8.2		; 38.3 0	3.1377	0.0074	11 46 44.9	19.493	0.099	69.3	98	105			11 2328
4226	9.0	11 9	42.70	+3.1336	-0.0070	+11 4 1.8	-19.494	-0.099	69.3	98	105			11 2330
4227	8.5		45.01	3.1498	0.0086	13 53 58.0	19.495	0.099	69.8	109	167			13 2369
4228	8.1		5 12.36	3.1301	0.0067	10 32 41.9		0.098	82.9		766	767		10 2260
4229	8.9	. (34.40	3.1488	0.0086	13 55 38.4	-	0.098	69.8	111	168			14 2359
4230	8.7		45.74	3.1429	0.0080	12 55 27.5		0.097	81.8	166	R			[13 2370]
	1						1		60.0	98				
4231	7.9		46.93	+3.1328	-0.0070	+11 7 39.8	-19.516	-0.097	69.3	I '	105			11 2333
4232	9.0		55.19	3.1444	0.0082	13 13 42.2	19.519	0.097	69.8	109	167			13 2371
4233	9.1		1.43	3.1347	0.0072	11 31 41.4	19.521	0.096	69.3	168	105 766	n6n		11 2334
4234	8.7		16.68	3.1478	0.0086	13 54 43.0	19.526	0.096	83.6		166	767		14 2361
4235	8.8	1	41.64	3.1395	0.0077	12 32 17.8	19.534	0.095	70.2	1,02	100			12 2309
4236	8.6	11 8	3 10.16	+3.1431	0.0082	+13 18 9.2	-19.544	-0.094	69.8		167			13 2373
4237	8.7		3 11.91	3.1337	0.0072	11 35 9.1	19.544		69.3		105			11 2337
4238	8.3		3 49.50	3.1408	0.0080	13 1 49.5	19.556	0.093	70.2		166			13 2376
4239	8.7		50.32	3.1331	0.0072	11 37 37.6	19.557	0.093	69.3		105			11 2339
4240	9.0	1	3 57.40	3.1242	0.0062	9 59 2.3	19.559	0.092	80.8	24	R			[10 2266]
4241	9.1	11 8	3 59.16	+3.1422	0.0081	+13 20 20.7	-19.559	-0.093	69.8	109	167			13 2377
4242	5.48		19.51	3.1453	0.0085	13 59 20.2		0.092	69.8		168			14 2367
4243	7.66		24.48	3.1414	0.0081	13 17 42.9	1	1	70.2		166			13 2378
4244	7.27		25.99	3.1426	0.0082	13 31 40.8	I.	1	69.8		167			13 2379
4245	9.0		34.68	3.1233	0.0062	9 55 53.6	-	0.091	85.6		634	635		[10 2267]
	1		-		1		1		1					
4246	9.0		47.32	+3.1231	-0.0062	+ 9 56 2.9		1	76.5	24		445	458	
4247	8.5	10		3.1397	0.0080	13 8 26.7	1	1	69.8		167			13 2380
4248	8.7		11.11	3.1483		14 47 21.3	1	1	69.8		168			14 2368
4249	8.8		16.14	3.1362		12 31 29.6	1	I .	70.2		166			12 2315
4250	8.9	10	40.67	3.1261	0.0065	10 41 18.5	19.592	0.089	68.7	24	96			10 2271
,		D 7.3 se nach	BD; Sch	² BD ätz. 5-6 4-		tz. 7.8 8.0 BD 7.0	BD 6.7	BD 7.5;	Schätz. 8.3	8.2			4	Röthlich



Zone 10° bis 15°. Leipzig I.

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Proper	Var. aec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
4251	8.8	11h 11m 5.56	+3:1380 -0:	0079	+13° 5′ 6.2	-19.599	-o."o88	69.8	109 167	13°2383
4252	9.2	11 7.11	1 1	.0075	12 24 21.4	19.600	0.088	70.2	165 166	12 2316
4253	1.8	11 11.31	1 1	.0079	13 4 57.9	19.601	0.088	69.8	109 167	13 2384
4254	9.0	11 36.02	3.1334 0.	.0074	12 18 17.1	19.609	0.087	70.2	165 166	12 2317
4255	7.2	11 49.78	3.1349 0.	.0076	12 40 7.5	19.613	0.087	70.2	165 166	12 2319
4256	9.1	11 11 56.03	+3.1255 -0.	.0066	+10 50 26.7	-19.615	-0.086	68.7	24 96	10 2272
4257	8.3	12 5.70		.0068	11 16 56.9	19.618	0.086	83.2	105 766 767	11 2342
4258	8.1	12 20.97	3.1273 0.	.0068	11 16 48.2	19.622	0.086	69.8	98 105 165 166	11 2343
4259	9.0	12 24.09	3.1337 0.	.0075	12 33 51.5	19.623	0.086	90.2	766 767	12 2321
4260	neb.	12 24.21	3.1398 o.	.0082	13 46 31.3	19.623	0.086	95.4	R(2)	13 2386
4261	8.7	11 12 25.28	+3.1252 -0.	.0066	+10 53 16.5	-19.624	-0.086	68.7	24 96	10 2273
4262	7.31	12 27.01		.0089	14 57 26.4	19.624	0.086	69.8	111 168	15 2321
4263	7.9 ²	12 35.99	3.1411 0.	.0084	14 4 25.9	19.627	0.086	69.8	111 168	14 2374
4264	8.4	12 37.25	3.1228 0.	.0063	10 26 3.8	19.627	0.085	68.7	24 96	10 2274
4265	9.1	13 5.11	3.1239 0.	.0065	10 45 33.6	19.636	0.084	68.7	24 96	10 2275
*4266	8.7	11 13 5.82	+3.1232 -0.	.0064	+10 36 56.6	-19.636	-0.084	69.3	96 98 105	10 2276
4267	8.6	13 33.37	1 1	.0076	12 44 29.2	19.644	0.084	70.2	165 166	12 2325
4268	9.2	13 35.48		.0085	14 23 55.2	19.644	0.084	8.18	168 R	14 2377
4269	9.1	13 35.84	1 1	1800.	13 42 20.9	19.645	0.084	69.8	109 167	13 2389
4270	neb.	13 43.24	3.1375 0.	1800.	13 40 33.9	19.647	0.083	95-4	R(2)	13 2390
4271	8.8	II I4 27.70	+3.1279 -0.	.0070	+11 54 11.9	-19.660	0.082	70.2	165 166	12 2328
4272	8.7	14 34.42		.0078	13 14 37.6	19.662	0.082	69.8	109 167	13 2391
4273	8.9	14 42.16	1 1	.0070	11 55 45.6	19.664	0.081	70.2	165 166	12 2329
4274	9.1	14 44.02		.0085	14 22 49.6	19.664	180.0	69.8	111 168	14 2379
4275	8.9	15 49.04	1	.0086	14 37 47.2	19.683	0.079	69.8	111 168	14 2381
4276	9.1	11 16 7.38	+3.1332 -0.	.0079	+13 28 58.1	—19.688	-0.079	69.8	109 167	13 2396
4277	9.1	16 15.29	1 1	.0072	12 16 8.3	19.690	0.078	70.2	165 166	12 2333
4278	8.5	16 23.02	1	.0088	15 0 32.2	19.692	0.078	69.8	111 168	15 2326
4279	8.9	16 58.66		.0078	13 31 18.8	19.702	0.077	69.8	109 167	13 2399
4280	4.0	17 24.41		.0065	11 13 3.1	19.709	0.075		Fund. Cat.	11 2348
4281	8.6	11 17 39.75	+3.1296 -0.	.0076	+13 8 54.4	-19.713	-0.075	69.8	109 167	13 2401
4282	8.5	17 45.34		.0084	14 35 20.4	19.715	0.075	69.8	111 168	14 2382
4283	8.7	17 47.38	1 1	.0086	14 51 14.1	19.715	0.075	69.8	111 168	14 2383
4284	8.7	17 53.37	0.	.0085	14 38 19.5	19.717	0.075	69.8	111 168	14 2384
4285	8.8	18 1.23	1 1	.0077	13 27 17.6	19.719	0.075	69.8	109 167	13 2402
4286	9.0	11 18 18.64		.0075	+13 0 42.4	-19.723	-0.074	69.8	109 167	13 2403
4287	6.63	18 29.98	1	.0069	12 7 0.1	19.726	0.074	70.2	165 166	12 2335
4288	8.5	18 32.23	1 1	.0078	13 41 39.0	19.727	0.074	69.8	109 167	13 2404
4289	8.8	19 29.08	1 1	.0074	12 54 41.1	19.742	0.072	69.8	109 167	13 2405
4290	8.9	19 44.37		.0062	10 57 56.0	19.746	0.071	69.3	98 105	11 2352
*4291	8.7	11 19 53.24	1	.0057	+10 3 21.5	-19.748	-0.071	76.5	24 96 464 465	
4291	8.5	19 59.18	1	.0063	11 6 37.7	19.749	0.071	69.3	98 105	11 2353
4293	8.7	20 10.31		.0070	12 16 50.9	19.752	0.070	70.2	165 166	12 2336
4294	9.0	20 13.04	1 (.0076	13 23 50.8	19.753	0.070	69.8	109 167	13 2407
4295	8.7	21 18.00	I i	.0057	10 9 57.4	19.769	0.068	68.7	24 96	10 2288
4296	8.7	11 21 26.91		.0065	+11 41 56.4	-19.771	-0.068	69.3	98 105	11 2356
4290	7.64	21 32.60	, , ,	.0071	12 39 40.8	19.773	0.068	69.9	107 165 166	12 2338
4298	8.7	21 34.96		.0078	13 52 27.2	19.773	0.068	69.8	109 167	13 2411
4299	8.3	21 35.75	L I	.0063	11 21 39.9	19.773	0.067	69.3	98 105	11 2357
4300	8.6	21 40.08	i i	.0064	11 23 52.8		1		98 105	11 2358
	1 2		BD 7.0; Schi	817 R A			4 BD 7.0			
		3 •3	J. 7.0, OCH		, 50		22 1.	-		

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zoi	nen	-1	B. D.
4301	9.7	II ^h 2I ¹	n 48.03	+3:1109	-0:0055	+ 9° 54′ 7."3	-19"777	-0.067	84.3	464	465			[10° 2289]
4302	8.8	22	7.46	3.1254	0.0076	13 35 48.0	19.781	0.067	69.8	109	167			13 2415
4303	7.71	22	•	3.1134	0.0059	10 43 29.7	19.787	0.065	68.7	24	96			10 2291
4304	8.83	22	58.22	3.1225	0.0073	13 8 54.4	19.793	0.065	90.2	766	767			13 2416
4305	9.0	22		3.1245	0.0076	13 40 16.0	19.793	0.065	69.8	109	167			13 2417
4306	8.8	11 23	11.11	+3.1224	-0.0073	+13 11 43.4	-19.796	-0.064	69.8	109	167			13 2419
4300	8.9	23		3.1142	0.0061	11 6 27.2	19.796	0.064	79.7	98	•	766	767	
4307	8.7	23	38.55*	3.1280	0.0082	14 47 59.2	19.802	0.064	69.8	111	168	100	101	14 2393
4309	9.0	23	43.67	3.1273	0.0081	14 39 20.3	19.804	0.063	69.8	111	168			14 2394
4310	8.8	24	4.72	3.1094	0.0055	10 5 32.6	19.808	0.062	76.5	24	96	464	465	10 2294
1 1 1		•										• •		
4311	8.8	11 24	25.12	+3.1106	-0.0057	+10 30 20.9	-19.813	-0.062	68.7	24	96			10 2295
4312	8.5	24	29.84	3.1169	0.0067	12 12 49.5	19.814	0.062	69.8	107	166			12 2341
4313	8.5		33.03	3.1097	0.0056	10 18 43.4	19.815	0.061	68.7	24 98	96			10 2297
4314	9.0	24		3.1143	0.0063	11 34 21.4	19.816 19.816	0.061	69.3 69.8	1	168			[11 2363]
4315	8.8	24	39.02	3.1243	0.0078	14 12 41.7	•	0.062	09.8	111	100			14 2397
4316	8.9	11 24	59.36	+3.1139	-0.0063	+11 34 5.8	-19.821	-0.061	69.3	98	105			11 2364
4317	8.5	25	5.30	3.1147	0.0064	11 48 41.6	19.822	0.060	69.3	98	105			11 2365
4318	8.7	25	22.62	3.1140	0.0064	11 43 47.8	19.826	0.060	69.3	98	105			11 2367
4319	8.8	25	35.06	3.1160	0.0067	12 20 35.7	19.829	0.060	69.8	107	166			12 2342
4320	8.3	25	55.58	3.1176	0.0070	12 53 38.2	19.833	0.059	69.8	109	167			13 2423
4321	9.08	11 25	58.67	+3.1215	-0.0076	+13 59 14.7	-19.834	-0.059	69.8	111	168			14 2400
4322	8.7	25	59.58	3.1073	0.0054	10 4 19.6	19.834	0.059	76.5	24	96	464	465	10 2300
4323	8.8	26	6.69	3.1229	0.0079	14 24 52.8	19.835	0.059	69.8	111	168			14 2401
4324	9.1	26	21.42	3.1169	0.0069	12 51 48.0	19.839	0.058	69.8	107	166			12 2343
4325	8.6	26	30.42	3.1068	0.0053	IO 4 22.1	19.840	0.057	76.5	24	96	464	465	10 2302
4326	8.9	11 26	34.87	+3.1076	-0.0055	+10 19 6.0	-19.841	-0.057	68.7	24	96			10 2303
4327	8.9	26	35.62	3.1206	0.0076	13 59 57.6	19.842	0.058	69.8	111	168			14 2402
4328	8.8	26		3.1094	0.0058	10 54 12.5	19.845	0.057	69.3	98	105			11 2370
4329	8.1	27		3.1203	0.0077	14 14 35.4	19.852	0.056	69.8	111	168			14 2404
4330	6.8	27	_	3.1112	0.0062	11 42 54.2	19.855	0.055	69.3	98	105			11 2372
E		•	•							1	•			
4331	8.7	11 28	1.06	+3.1186	-0.0075	+14 0 9.5	-19.859	-0.055	69.8		168			14 2406
4332	8.7	28	5.59	3.1123	0.0065	12 10 23.6	19.860	0.054	69.8 69.8	107	166 166			12 2346
4333	8.6	28	•	3.1131	0.0066	12 30 58.2	19.863	0.054	69.8	107	167			12 2347
4334	8.6	28	40.60	3.1171	0.0074	13 50 35.5	19.867	0.053		109				13 2429
4335	8.5	28	46.23	3.1154	0.0071	13 21 30.3	19.868	0.053	69.8	1.09	167			13 2430
4336	8.74	11 28	48.52	+3.1150	-0.0070	+13 15 40.3*	-19.869	-0.053	80.0		166	766	767	13 2431
4337	7.45	29	3.22	3.1101	0.0062	11 52 49.7	19.872	0.053	69.3		105			11 2376
4338	8.3	29	9.70	3.1047	0.0053	10 16 17.0	19.873	0.052	68.7	24	96			10 2310
4339	7.1	29		3.1090	0.0061	11 36 9.9	19.874	0.052	69.3		105			11 2377
4340	9.0	29	30.25	3.1138	0.0070	13 11 30.3	19.877	0.052	69.8	107	166			13 2432
4341	8.5	11 29	38.87	+3.1148	-0.0071	+13 32 45.3	-19.879	-0.051	69.8	109	167			13 2433
4342	9.1	29	45-49	3.1138	0.0070	13 17 39.6	19.880	0.051	69.8	107	166			13 2434
4343	7.97		10.66	3.1119	0.0067	12 52 8.4	19.885	0.050	76.6		166	76 6		12 2352
*4344	9.1	30	12.50	3.1123	0.0068	13 0 8.7	19.885	0.050	90.2		767			13 2435
4345	8.7	30	14.42	3.1102	0.0064	12 21 41.7	19.885	0.050	69.8	107	166			12 2353
4346	8.6	11 30	28.27	+3.1173	-0.0078	+14 42 21.3	-19.888	-0.050	69.8	111	168			14 2410
4347	8.5	_	29.26	3.1062	0.0058	11 12 7.0	19.888	0.050	69.3		105			11 2379
4348	9.0	_	39.16	3.1072	0.0060	11 34 57-5	19.890	0.049	69.3		105			11 2381
4349	9.3	_	42.32	3.1096	0.0064	12 22 35.5	19.891	0.049	69.8	107	166			12 2355
4350	9.0		50.95	3.1089			1 -				166			12 2356
		n e a · c		-	3 RD o				or tolo 60"	_		.m.c		o in par

¹ BD 8.3; Schätz. 7.5 8.0

² BD 9.3

⁸ 9^m3 pr. 0⁸3 65ⁿB.; 10^m3 pr. 10⁸0 60ⁿB.

⁴ 9^m6 pr. 11⁸0 in par.

⁵ BD 6.7; Schätz. 7.5 7.3

⁶ 9^m5 seq. 10⁸ 7'A.; 9^m5 seq. 14⁸ 6!5 A.; dpl. (9^m5 9^m5 8ⁿ 230^o) praec. 21ⁿ 3'A.

⁷ 8.1 8.5 7.0



Zone 10° bis 15°. Leipzig I.

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
4351	7.71	11h 31m 32.54	+3:1125	-0:0071	+13°39' 4.7	-19.900	-0.048	69.8	109 167	13°2436
4352	8.7	32 0.87	3.1147	0.0076	14 37 12.8	19.905	0.047	69.8	111 168	14 2416
4353	8.9	32 1.50	3.1145	0.0076	14 33 24.5	19.905	0.047	69.8	111 168	14 2415
4354	9.1	33 2.04	3.1143	0.0078	14 59 27.1	19.916	0.045	90.2	766 767	15 2362
4355	8.6	33 8.58	3.1027	0.0055	11 1 13.6	19.917	0.044	69.2	92 98 105	11 2384
4356	9.2	11 33 27.93	+3.1015	-0.0053	+10 43 41.4	-19.920	-0.044	68.7	24 96	[10 2319]
4357	9.0	33 49.73	3.1010	0.0053	10 41 50.5	19.924	0.043	90.2	766 767	10 2320
4358	9.0	33 56.80	3.1011	0.0053	10 47 25.2	19.925	0.043	90.2	766 767	10 2322
4359	8.9	34 1.15	3.1041	0.0059	11 53 16.7	19.925	0.043	69.8	107 166	12 2362
4360	8.7	34 2.88	3.0994	0.0050	10 10 37.3	19.926	0.043	68.7	24 96	10 2323
4361	8.6	11 34 7.95	+3.1084	-0.0069	+13 29 54.6	-19.927	-0.043	69.8	109 167	13 2439
4362	8.7	34 20.51	3.1088	0.0070	13 46 13.5	19.929	0.043	69.8	109 167	13 2440
4363	neb.	34 31.17	3.1042	0.0060	12 9 20.0	19.930	0.042	95.4	R(2)	12 2364
4364	9.0	34 33.98	3.0983	0.0049	9 58 48.4	19.931	0.042	76.5	24 96 464 465	10 2324
4365	8.7	34 39.58	3.1023	0.0057	11 30 4.1	19.932	0.041	69.2	92 98 105	11 2387
1									' ' '	
4366	8.6	11 34 44.85	+3.1102	-0.0074	+14 28 49.1	-19.933	-0.041	69.8	111 168	14 2422
4367	8.9	35 21.63	3.1044	0.0063	12 39 21.1	19.938	0.040	69.8	107 166	12 2366
4368	8.9	35 29.33	3.0987	0.0051	10 31 17.6	19.940	0.040	68.7	24 96	10 2328
4369	8.7	35 35.26	3.1028	0.0060	12 9 14.2	19.941	0.040	69.8	107 166	12 2367
4370	7.0	35 36.31	3.1050	0.0065	12 58 56.8	19.941	0.040	69.8	109 167	13 2443
4371	9.1	11 36 0.36	+3.1079	-0.0072	+14 19 52.0*	-19.944	-0.039	69.8	111 168	[14 2424]
4372	8.5	36 13.45	3.1031	0.0062	12 33 23.0	19.946	0.038	69.8	107 166	12 2368
4373	8.8	36 34.71	3.1013	0.0059	12 1 22.1	19.950	0.038	69.8	107 166	12 2369
4374	8.7	36 46.74	3.1067	0.0072	14 18 5.0	19.951	0.037	69.8	111 168	14 2425
4375	9.0	36 50.93	3.1028	0.0063	12 46 34.7	19.952	0.037	69.8	107 166	12 2370
4376	8.7	11 36 53.82	+3.0987	-0.0054	+11 7 1.3	-19.952	-0.037	69.2	92 98 105	11 2391
4377	8.7	36 57.61	3.1000	0.0057	11 40 45.0	19.953	0.037	69.2	92 98 105	11 2392
4378	8.4	37 8.50	3.0991	0.0055	11 23 19.8	19.955	0.037	69.2	92 98 105	11 2393
4379	9.0	37 14.44	3.1058	0.0071	14 12 36.9	19.955	0.036	69.8	111 168	14 2426
4380	9.1	37 16.14	3.1058	0.0071	14 12 53.2	19.956	0.036	69.8	111 168	14 2427
4381	8.5	11 37 33.07	+3.0986	-0.0055	+11 22 45.6	-19.958	-0.036	69.2	92 98 105	11 2394
4382	8.6	37 36.68	3.0977	0.0053	11 1 52.4	19.959	0.036	69.6	98 107 166	11 2395
4383	8.9	37 52.60	3.0968	0.0051	10 47 21.0	19.961	0.035	68.7	24 96	10 2331
4384	8.7	38 23.60	3.0992	0.0058	12 5 4.7	19.965	0.034	69.8	107 166	12 2372
4385	8.6	38 30.82	3.1010	0.0063	12 57 19.3	19.966	0.034	69.8	109 167	13 2447
4386	9.0	11 38 33.86	+3.0993	0.0059	+12 14 9.1	-19.967	-0.034	80.0	107 166 766 767	12 2373
4387	8.9	38 39.45	3.1048	0.0073	14 41 53.6	19.967	0.034	90.2	766 767	14 2429
4388	7.0	38 44.43	3.1053	0.0074	14 57 25.8	19.968	0.033	69.8	111 168	15 2374
4389	9.1	38 45.51	3.1049	0.0073	14 45 55.9	19.968	0.033	90.2	766 767	14 2430
4390	8.5	38 54.01	3.1029	0.0069	14 0 20.2	19.969	0.033	69.8	111 168	14 2431
4391	8.3	11 39 23.12	+3.1029	-0.0070	+14 18 47.8	-19.973	-0.032 0.032	80.0 69.8	111 168 766 767 107 166	14 2433
4392	8.9 8.8	39 28.80	3.0978	0.0057	12 3 55.5 13 20 15.9	19.974	0.032	69.8	109 167	12 2376
4393 4394	8.5	39 31.79 39 56.36	3.1005	0.0003	13 20 15.9 14 49 5.5 ²	1	0.032		111a 168 766 767	14 2434
4394	8.4	40 4.15	3.1032	0.0073	14 49 5.5	19.977	0.031	83.6	168 766 767	14 2435
il I						ŀ		l .		
4396	8.8	11 40 44.62	+3.0924	-0.0046	+10 9 52.3	-19.984	-0.029	68.7	24 96	10 2334
4397	8.0	40 48.86	3.0988	0.0064	13 21 34.6	19.984	0.029	69.8	109 167	13 2454
4398	8.6	40 53.94	3.0942	0.0051	11 9 9.2	19.985	1	69.2	92 98 105	11 2399
4399	9.0	40 54.77	3.0944	0.0052	11 14 57.7	19.985	0.029	69.2	92 98 105	11 2400
4400	8.9	40 59.98	3.1000	0.0068	14 4 50.5	19.985	0.029	80.0	111 168 766 767	14 2437
1	1 B	D 7.0; Schätz. 7.	7 7.7	² Z. 111	[o!'5]					

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl	. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В	3. D.
4401	8.3	11 ^h 41	m 11:93	+3:0963	-0:0058	+12°	24' 13"9	-19:987	-0.028	69.8	107	166			129	2378
4402	8.4	41	21.58	3.0986	0.0065	13	38 23.1	19.988	0.028	69.8	109	167			13	2455
4403	8.7	41	24.94	3.0995	0.0068	14	9 1.2	19.988	0.028	69.8	111	168			14	2438
4404	9.7	41	44.11	3.0911	0.0045	10	2 57.3	19.990	0.027	84.3	464	465			[10	2337]
4405	6.21	42	12.75	3.1000	0.0072	14	58 43.0	19.994	0.027	69.8	111	168			15	2381
4406	9.5	II 42	17.43	+3.0979	-0.0066	+13		-19.994	-0.026	90.2	766	767			١.,	2439
4407	8.6	42		3.0928	0.0052		22 43.2	19.995	0.026	69.2	92		105			2401
4408	8.7	42	•	3.0954	0.0060		53 52.5	19.997	0.026	69.8	109	167	103			2458
4409	8.6	42		3.0934	0.0058		34 15.8	19.997	0.025	69.8	107	166			-	2381
4410	9.1	42		3.0939	0.0056	12		1	0.025	8o.o	107		766	767		2382
		•					-		_		l .		100	1-1	l	·
4411	8.9	11 43	_	+3.0958	-0.0063	-	27 48.1	-20.000	-0.025	69.8	109	167				2460
4412	8.9	43		3.0920	0.0053		43 43-4	20.003	0.024	69.2	92	-	105			2403
4413	8.4	43		3.0953	0.0064	_	42 31.3	20.004	0.023	69.8	109	167			_	2463
4414	8.6	43		3.0900	0.0047		45 46.8	20.005	0.023	68.7	24	96				2341
4415	8.4	44	3.54	3.0894	0.0046	10	28 19.6	20.006	0.023	68.7	24	96				2342
4416	8.5	II 44	15.41	+3.0888	-0.0044	+10	12 37.1	-20.007	-0.022	68.7	24	96			10	2343
4417	8.6	44	27.51	3.0953	0.0067	14	16 54.5*	20.008	0.022	69.8	111	168			14	2441
4418	6.5	44	30.45	3.0930	0.0059	12	58 23.0	20.008	0.022	69.8	109	167			13	2465
4419	7.3	45		3.0916	0.0056	12	-	20.011	0.021	69.8	107	166			ı	2388
4420	8.9	45	8.74	3.0900	0.0051	11	33 58.5	20.012	0.021	74-5	92	98	105	766	11	2405
4421	8.6	11 45	26.06	+3.0882	-0.0046	+10	40 22.3	-20.014	-0.020	68.7	24	96			10	2344
4422	8.9	45		3.0869	0.0042	•	54 9.1	20.015	0.020	79.5	24	96	766	767	ı	2345
4423	8.4	45		3.0893	0.0051		40 56.9	20.016	0.019	69.2	92	98	105	• •	1	2406
4424	8.7	45	•	3.0930	0.0065	l	10 56.2	20.016	0.019	69.8	111	168	•			2443
4425	8.2	45		3.0876	0.0046		38 21.5	20.017	0.019	68.6	24	96			ı	2347
4426	8.7	11 46	12.72	+3.0936	-0.0069	_,,	54 34.0	-20.018	-0.019	69.8	111	168			٠,	2388
4427	8.6	46		3.0926	0.0067		26 25.0	20.019	0.019	69.8	111	168			_	2444
4428	7.8	46	_	3.0920	0.0065	14	7 0.9	20.019	0.018	69.8	109	167				2445
4429	8.7	47	•	3.0856	0.0042	10	0 54.8	20.022	0.017	76.5	24	-	464	465		2350
4430	9.0	47		3.0877	0.0051	11	-	20.023	0.016	69.2	92	98	105	4-3		2408
i i	1		_									-	_		i	
4431	8.03	11 47		+3.0915	-0.0068		43 30.8	-20.024	-0.016	80.0	111	168		767		2447
44328	8.3	47		3.0875	0.0051		48 52.4	20.024	0.016	69.2	92	98	105			2409
4433	8.2	47		3.0885	0.0056		45 21.3	20.025	0.015	69.8	107	166				2392
4434	8.3	47		3.0856	0.0044	•	35 25.6*	20.025	0.015	68.7	24	96 06				2352
4435	8.24	47		3.0856	0.0045	ł	44 39.1	20.027	0.015	68.7	24	96				2353
4436	8.2	11 48		+3.0906	1		50 52.4			69.8	111	168				2448
4437	8.6	48		3.0869	0.0054		23 21.8	20.029	0.014	69.8		166				2395
4438	8.6	49		3.0886	0.0064		18 47.1	20.031	0.013	69.8		168				2451
4439	9.2		14.27*	3.0864	0.0055		40 54.7	20.032	0.012	80.0	•			767		2397
4440	8.8	. 49	16.77	3.0844	0.0046	1 11	3 1.2	20.032	0.012	69.2	92	98	105		111	2411
4441	9.8	11 49	19.28	+3.0832	-0.0040	+ 9	59 45.8	-20.032	-0.012	84.3	464	465			01]	2356]
*4442	8.8	49	23.85	3.0853		11	56 53.4	20.033	0.012	69.8	107	166				2398
4443	8.7	49	31.72	3.0836		10	32 29.6	20.033	0.012	68.7	24	96			10	2357
4444	8.5	49	51.39	3.0833	0.0043	10	36 27.0	20.035	0.011	68.7	24	96				2358
*4445	7.7	50	1.60	3.0877	0.0067	14	52 56.9	20.035	110.0	69.8	111	168			14	2452
4446	8.7	11 50	8.14	+3.0856	-0.0056	+13	2 41.8	-20.036	-0.011	69.8	109	167			13	2473
4447	8.6	-	20.77	3.0835			18 31.6	20.037	0.010	69.2	92	98	105			2412
4448	8.o	50		3.0833			13 23.3	20.037	0.010	69.2	92	98	105			2413
4449	9.1	50	_	3.0841			27 8.4	20.038				166	_			2400
4450	9.1	_	48.75	3.0852	1		38 37.8	_	1	· ·		167				2476
	1 B	D 7.0		8.0 7.5			eq. 14° 0'.		4 BD 7.	7						



Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Decl. 1	875	Praec.	Var.	Ep.		Zor	nen		B.	D.
4451	8.6	11h 51	m 20:17	+3:0819	-0:0043	+ 10° 49'	13.7	-20.040	-0.008	68.7	24	96			100	2362
4452	8.5	51	36.56	3.0851	0.0065	14 43	52.3	20.041	0.008	69.8	111	168				2457
4453	8.5	51	59.21	3.0807	0.0040	10 15	1.1	20.042	0.007	68.7	24	96				2363
4454	9.2	52	15.28	3.0831	0.0058	13 33	3.7	20.043	0.007	8.18	167	R			[13	2478]
4455	8.8	52	16.24	3.0802	0.0039	10 2	45.0	20.043	0.006	84.3	464	465			[10	2365]
4456	8.7	11 52	38.40	+3.0820	-0.0053	+12 46	3.7	-20.044	-0.006	69.8	107	166			12	2405
4457	8.9	52	58.05	3.0822	0.0058	13 35	• •	20.045	0.005	69.8	109	167				2479
4458	8.8	53		3.0812	0.0052	12 32	-	20.045	0.005	69.8	107	166			_	2406
4459	8.9	53	8.14	3.0803	0.0045	11 22		20.045	0.005	69.2	92	98	105			2418
4460	8.7	54	_ `	3.0796	0.0052	12 43	-	20.048	0.002	69.8	107	166	,			2411
1	8.8				_ i	_	_	ł								
4461		11 54		+3.0795	-0.0052	+12 40		-20.048	-0.002	69.8	107	166				2412
4462	8.9	54		3.0804	0.0061	14 20	_	20.049	0.002	69.8	111	168				2463
4463	8.7	54	•	3.0798	0.0057	13 42	-	20.049	0.002	69.8	109	167			_	2481
4464	8.9	54		3.0783	0.0043	11 12		20.049	0.002	69.2	92	98	105		l.	2419
4465	7.1	54	49.69	3.0792	0.0054	13 4	25.6	20.049	0.002	69.8	109	167			13	2482
4466	9.0	11 54	57-57	+3.0785	-0.0048	+12 1	14.2	-20.049	100.0	69.8	107	166			12	2413
4467	8.7	55	8.03	3.0778	0.0042		53.8	20.050	0.001	69.2	92	98	105		11	2420
4468	8.7	55	14.40	3.0780	0.0046	11 45	54-7	20.050	-0.001	69.2	92	98	105		11	2421
4469	8.8	55	20.54	3.0791	0.0059	14 6	23.9	20.050	0.000	69.8	111	168			14	2467
4470	9.0	55	56. 06	3.0768	0.0041	10 51	25.6	20.051	100.001	68.7	24	96			[10	2369]
44711	9.1	11 56	5.82	+3.0772	-0.0048	+12 12	12.4*	-20.051	100.0+	80.0	107	166	766	767	12	2415
4472	8.7	56	•	3.0771	0.0050	12 34		20.052	0.001	69.8	107	166	,	101		2416
4473	7.8	56		3.0771	0.0055	13 30	-	20.052	0.002	69.8	109	167				2485
4474	9.0	56		3.0767	0.0056	13 43		20.052	0.002	69.8	109	167			_	2486
4475	8.5	57	0.27	3.0753	0.0035	9 56	_	20.053	0.003	76.5	24	•	464	465	_	2372
	Ĭ							1			i '	-	704	403		-312
4476	8.6	11 57		+3.0747	0.0037	+10 23		-20.053	+0.004	68.7	24	96				2373
4477	9.1	57		3.0743	0.0034	9 53		20.053	0.004	90.2	766	767				2374
4478	9.2	58		3.0742	0.0047	12 20		20.054	0.006	80.0	107		766	767	ľ	2420
4479	8.6	58	36.12	3.0740	0.0046	12 2	· .	20.054	0.006	69.8		166			l .	2421
4480	8.23	58	40.34	3.0736	0.0034	9 50	13.4	20.054	0.006	81.1	٥٤	leob.			10	2375
4481	8.1	11 58	45.99	+3.0741	-0.0057	+14 10	8.6	-20.054	+0.006	69.8	111	168			14	2471
4482	7.9	59	3.52	3.0734	0.0043	11 39	23.4	20.054	0.007	69.2	92	98	105		11	2424
4483	8.5	59	42.41	3.0726	0.0040	11 10	41.7	20.054	0.008	69.2	92	98	105		11	2426
4484	8.6	59	59.76	3.0722	0.0051	13 12	38.8	20.054	0.009	80.0	109	167	766	767	13	2488
4485	8.8	12 0	8.61	3.0720	0.0051	13 7	29.7	20.054	0.009	69.8	109	167			13	2490
4486	7.3	12 0	47.26	+3.0711	-0.0053	+13 40	58.1	-20.054	+0.010	69.8	109	167			13	2491
44878	7.5	o	- •	3.0714	0.0035	10 21	-	20.054	0.010	75.9	24	96	768		_	2381
4488	8.4		52.73	3.0712	0.0040	11 13		20.054	0.010	69.2	92	98	105		i e	2429
4489	9.0	I		3.0707	0.0051	13 21		20.054	0.011	90.3		770	•			2492
4490	8.7	1	_	3.0707	0.0047	12 38		20.054	0.011	69.1	20		107	166		2424
	9.1	12 1	8.57					1	l	69.8	100		•			ţ
4491	9.1 8.1		12.85	+3.0706	-0.0053 0.0056	+13 44		-20.054	110.0+		109	167	168			2493]
4492	8.7	1	12.88	3.0704	1	14 12 13 20		20.054	0.011	69.3 68.3	35 22		100			2474
4493	8.8		16.23	3.0706	0.0051			20.054	l	68.3	22	31				2494
4494 4495	8.7	2	-	3.0686	0.0051	13 29 13 22		20.053	0.013	79.3	22	31 31	768	760	_	2497 2498
				-				1					100	109	_	ł
4496	8.4	12 2	• •	+3.0686	-0.0043	+11 59		-20.053	1	68.3	20	29				2428
4497	8.5		14.44	3.0682	0.0042	11 54		20.052	0.015	68.3	20	29			12	2429
4498	9.0		19.23	3.0688	0.0032	9 59		20.052	0.015	84.1	430	450			-	-
4499	8.9	3			0.0046	12 43		20.052	0.015	68.3	20	29				2431
. 4500	9.1	3	30.67	3.0686	0.0032	10 6	21.2	20.052	0.015	85.6	1455	634	635		[10	2383]
	1 9	™5 seq.4	50"A.	3 8.	3 8.6 8.7	8.5 7.3 8.	0	⁸ 9 [™] 3 s	seq. 0.5 1	!5 A.						

10 Kir

12*

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Decl	. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
4501	8.6	12 ^h 4	m 45.51	+3:0657	-0:0048	+13°	10' 1.2	-20:050	+o:o18	68.3	22	31			13°	2502
4502	8.9	4		3.0650	0.0054	14	14 56.1	20.050	0.018	68.7	25	35	111		14	2477
4503	8.7	5	34.05	3.0637	0.0056	14	42 45.4	20.048	0.019	68.8	25	111			14	2479
4504	8.5	5	35.12	3.0643	0.0050	13	41 42.3	20.048	0.019	68.3	22	31	33		13	2503
4505	8.5	5	36.14	3.0653	0.0041	11	59 15.1	20.048	0.019	68.3	20	29			12	2433
4506	8.4	12 5	36.55*	+3.0665	-0.0030	+10	0 12.7	-20.048	40.019	76.2	10	14	430	450	10	2388
4507	8.51	5 5	_	3.0636	0.0056	1	45 57.9	20.048	0.020	68.7	25	35	111	13-		2480
4508	9.1	5		3.0640	0.0052		58 21.1	20.048	0.020	68.8	25	111				2481
4509	8.9	5		3.0662	0.0032	1 -	15 12.2	20.048	0.020	68.2	10	14				2389
4510	8.5	6		3.0644	0.0039	11	48 25.4	20.046	0.021	79.3	16	27	768	769		2436
4511	8.9	12 6	28.40	+3.0631	-0.0049		36 7.0	-20.046	+0.021	68.3	22	31			ĺ	2505
4512	8.1	6	_	3.0650	0.0034		44 42.4*	20.046	0.021	79.3	16	31 27	768	769		2391
4513	8.8	6	J	3.0626	0.0050		45 22.3	20.046	0.022	68.3	22	31	33	109		2507
4514	9.1	6		3.0634	0.0044		38 12.1	20.046	0.022	68.3	20	29	33		_	2434
4515	8.0	6		3.0641	0.0038		32 19.0	20.045	0.022	68.3	16	27				2439
						ŀ	-	_	1	•	1	-				
4516	8.3	12 6	0 00	+3.0636	-0.0041		12 42.0	-20.045	+0.022	68.3	20	29				2435
4517	6.8	7		3.0643	0.0035		57 28.1	20.045	0.022	68.3	16	20	27			2440
4518	8.0	7	_	3.0644	0.0033		44 46.0*	20.045	0.023	83.0 68.3	29	768	769			2392
4519	8.52	7	• -	3.0620	0.0044	l	50 32.0	20.043	0.024	83.0	20 29	29 768	769			2436
4520	9.1	7		3.0619		12	31 4.2		0.024	_	29	100	109			2437
*4521	8.8	12 8	0,00	+3.0627	-0.0032	+10	40 59.5	-20.040	+0.025	68.2	10	14				394 pr.
4522	8.9	8	0,	3.0587	0.0055		57 34-7	20.040	0.025	68.3	25	33			_	2432
*4523	8.8	8		3.0627	0.0032		41 10.7	20.040	0.026	85.6 94.3	Ι4α	R(2))			2394 5.
4524	8.6	9	_	3.0611	0.0036		33 44.7	20.038	0.027	68.3	16	27				2442
4525	8.6	9	26.32	3.0625	0.0028	10	2 5.9	20.037	0.027	77.3	10	14	636	637	10	2396
4526	9.0	12 10	9.45	+3.0583	-0.0045	+13	12 17.5	-20.035	+0.028	68.3	22	31			13	2514
4527	9.3	10	12.06	3.0565	0.0054	14	51 12.5	20.034	0.028	90.3	768	769			14	2483
4528	9.4	10	12.20	3.0593	0.0040	12	15 19.5	20.034	0.028	68.3	20	29			12	2440
4529	8.7	10	19.03	3.0572	0.0049	13	59 32.1	20.034	0.029	68.3	25	33			14	2484
4530	8.7	10	27.15	3.0579	0.0044	13	14 1.7	20.033	0.029	68.3	22	31			13	2515
453I	9.4	12 10	27.34	+3.0591	-0.0039	+12	11 39.0	-20.034	+0.029	68.3	20	29			12	2441
4532	8.9	10		3.0585	0.0040	12	28 24.6	20.032	0.029	68.3	20	29			12	2442
4533	9.3	11	3.29*	3.0599	0.0031	10	49 49-3	20.031	0.030	80.8	27	R			[10	2400]
4534	8.8	11	16.40	3.0584	0.0037	11	54 34.9	20.030	0.030	68.3	20	29			12	2443
4535	9.0	11	27.97	3.0595	0.0031	10	48 52.6	20.029	0.031	68.3	16	27			10	2402
4536	8.8	12 11	35.81	+3.0572	-0.0040	+12	29 55.9	-20.029	+0.031	68.3	20	29			12	2445
4537	9.3		36.07	3.0563	0.0044		13 3.5	20.029	0.031	68.3	22	31				2517]
4538	8.7	11		3.0593	0.0029		33 48.7	20.027	0.032	68.3	27	29				2404
4539	9.3	12		3.0559	0.0043		9 47.7	20.027	0.032	90.3		769				2519
4540	9.0	12		3.0563	0.0039	1	29 23.8	20.025	0.033	90.3 83.0	298		3 779)	_	_
1	8.8	12 12	21.17	+3.0563	-0.0039		29 29.1	-20.025	+0.033	82.9	1		770		12	2446
4541 4542	8.7		25.68	3.0584	0.0030	1	47 55.2	20.025	0.033	79·3	16	•	769	חלל		2405
4543	9.0		39.24	3.0538	0.0038		3 42.8	20.024	0.033	68.3	25	33	1-3	,,,		2486
4544	8.5	12		3.0574	0.0033		17 12.5	20.023	0.033	90.3	768	769				2448
4545	8.6	13		3.0586	0.0027		9 31.3	20.022	0.034	68.3	10	14	35			2406
al I		_	-	1												
4546	8.8	12 13		+3.0580	-0.0029		34 15.5	-20.022	+0.034	68.3	14	35				2407
4547	8.6 8.6 ³	-	18.68	3.0575	0.0029		43 12.5 17 34.1	20.020	0.034	68.3 68.3	16 20	27 29				2408 - 2448 -
4548 4549	8.6	13	30.47 32.73	3.0551	0.0038		10 45.0	20.019	0.035	68.3	16	27				2440
4550	7.74		32-13 44-42	3.0514			32 57.2		0.035		25	33				2489
7330												33			4	~~~7
	1 B	D 9.1	, BE	8.0; Sch	ätz. 8.5 8.6	b 1	BD 8.1	; Schätz. 8	6.6 8.7	4 BD 7	1.2					

Nr.	Gr.	A.	.R. 1	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	l. 1875	5	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
4551	7.9	12h	13 ^E	46:87	+3:0572	-0.0028	+10	35' 9	971 -	-20.018	+0.035	68.3	10	14	35		100	2410
4552	9.4		_	6.42	3.0566	0.0029	1	45 59	- 1	20.016	0.036	68.3	16	27	00		•	2413
4553	8.9		14	44.61	3.0570	0.0025	10	3 54	4.7	20.013	0.037	74.6	5 B	eob.				2414
4554	8.9		15	5.28	3.0513	0.0042	13	22 20	0.5	20.011	0.038	80.8	31	R			[13	2523]
4555	9.1		15	13.36	3.0515	0.0041	13	10 0	0.0	20.010	0.038	90.3	768	769			13	2524
4556	8.9	12	15	24.04	+3.0534	-0.0034	+11	52 35	5.5	-20.009	+0.038	68.3	16	27			111	2451
4557	8.5		15	53.35	3.0550	0.0027	•	32 22		20.006	0.039	68.3	10	14	35			2416
4558	8.6		16	0.59	3.0547	0.0027	10	38 12	2.3	20.005	0.040	68.3	10	14	35			2417
4559	9.0		16	41.27	3.0514	0.0034	12	5 51	1.2	20.001	0.041	68.3	20	29				2459
4560	8.7		16	44.87	3.0490	0.0041	13	22 43	3.0	20.001	0.041	68.3	22	31			13	2526
4561	8.7	12	16	55-39	+3.0471	-0.0046	+14	18 55	5.4 -	-20.000	+0.041	68.3	25	33			14	2495
4562	9.0		17	1.26	3.0487	0.0041		21 41		19.999	0.041	68.3	22	31				2528
4563	8.7		17	13.32	3.0461	0.0048		36 56	- 1	19.998	0.042	68.3	25	33				2497
4564	8.7		17	21.92	3.0496	0.0037	12	36 49	9.8	19.997	0.042	68.3	20	29				2462
4565	9.2		17	34-47*	3.0451	0.0048	14	49 49	9.7	19.995	0.043	79.3	25	33	768	769	14	2499
4566	8.9	12	17	35.79	+3.0452	-0.0048	+14	44 56	6.3 -	-19.995	+0.043	68.3	25	33			14	2500
4567	8.9		17	•••	3.0534	0.0024	10		4.4	19.993	0.043	68.3	10	14	35			2418
4568	9.2		17		3.0538	0.0023	1	59 54		19.993	0.043	85.6	455	634	635			2419]
4569	8.9		17	56.85	3.0519	0.0028	1		6.0	19.993	0.043	68.3	16	27	•••		I -	2453
4570	8.8		18	8.45	3.0500	0.0032	11	51 39	9.6	19.991	0.044	68.3	16	27				2454
4571	8.6	12	18	26.80	+3.0505	-0.0030	+11	24 45	5.5	-19.989	+0.044	68.3	16	27				2455
4572	neb.			43.20	3.0459	0.0041		34 44	- 1	19.987	0.045	93.7	768	R (2))			2531
4573	9.0		18	44.59	3.0478	0.0036	_	37 59		19.987	0.045	80.8		R	,			2463]
4574	8.61		19	0.33	3.0475	0.0036		36 11		19.985	0.045	68.3	20	29			I -	2465
4575	8.3		19	10.25	3.0516	0.0024		26 42	1	19.984	0.046	68.3	10	14	35			2421
4576	9.3	12	τ α	33.63	+3.0428	-0.0045	4.14	27 43	,	-19.981	+0.046	68.3	25	33	•		I _	
4577	neb.		19	51.60	3.0442	0.0041	•	38 21		19.979	0.047	93.7 95.4			2)		-	2501] 2533
4578	8.4		20	33.60	3.0407	0.0046	-	44 13		19.974	0.048	79.3	25	33	•	760		2502
4579	8.6		2 I	9.78	3.0464	0.0030	1	49 44		19.969	0.049	68.3	16	27	•	1.7		2464
4580	8.9		2 I	11.29	3.0466	0.0030	1		5.3	19.969	0.050	68.3	16	27				2465
4581	8.2	12	21	15.09	+3.0441	-0.0035	٠,,	47 39	04 .	-19.968	+0.050	68.3	20	29				- 1
4582	8.6		2 I	18.64	3.0438	0.0036		54 43	- 1	19.968	0.050	68.3	22	31				2471 2536
4583	9.0		21	24.03	3.0390	0.0046	1	56 45		19.967	0.050	68.3	25	33				2467
4584	8.7		2 I	29.95	3.0456	0.0031	12	0 48	- 1	19.966	0.050	68.3	20	29			_	2472
4585	8.9		2 I	38.71	3.0499	0.0021	10	2 41	- 1	19.965	0.050	68.3	10	14	35			2427
4586	9.0	12	21	44.4 I	+3.0499	-0.0020	4.0	I 25	. 8 .	-19.964		68.3	10	14				
4587	9.4			48.93	3.0443	0.0033		23 12	-	19.963	0.051	68.3	20	29	35			2428 2473
4588	8.28			55.30	3.0439	0.0033	12		4.7	19.963	0.051	68.3	20	29				2474
4589	8.9		21		3.0426	0.0036		2 17		19.962	0.051	79.3	22		768	769		2539
4590	8.8		22	5.79	3.0432	0.0034	_	43 55		19.961	0.051	90.3	768	769	770			2475
4591	8.o ⁴			14.28	+3.0428	-0.0035		48 35	- 1	-19.960		83.0	l .	769				i
4591	8.8		22		3.0401	0.0035		46 48		19.958	+0.052 0.052	68.3	29 22	709	110			2477
4592	8.16		22	46.47	3.0376	0.0044		38 30		19.955	0.052	90.3	768	769				2540 2507
4594	8.9		23	8.30	3.0440	0.0029		49 48	- 1	19.952	0.052	68.3	16	27				2467
4595	8.3	l .		12.46	3.0431	0.0031		10 57		19.952	0.053	68.3	20	29				2478
II 1	1 1		_			-0.0032							l					1
4596 4597	9.0 8.7	12	_	29.30 36.16	+3.0421 3.0414	0.0032		25 5 38 46		-19.949 19.948	1 -0.054 0.054	68.3 68.3	20	29				2479
4598	9.2			37.21	3.0417	0.0033		31 7		19.948	0.054	68.3	20	31 29				2481 2480
4599	7.7		-	12.70	3.0463	0.0032		24 30	- 1	19.942	0.055	68.3	10	14	35			2432
4600	neb.	i	24		3.0391	0.0035		4 53		19.940			768					2546
1	•	,	•			,									•			l l
				chätz. 8.5 z. 8.1 8.		•	Z. 768	[0:1]			- ชม 7.:	3; Schätz. 8	.o 8.	5 .		•	4 BD	7.5



Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Ртаес.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
4601	8.5	12h 24m 29.67	+3:0388	-0:0035	+13° 10' 41".1	-19.940	+0.056	68.3	22 31	13° 2545
4602	8.9	24 44.31	3.0466	0.0019	10 4 43.1	19.937	0.056	76.9	6 Beob.	10 2435
4603	9.0	24 55.98	3.0440	0.0024	11 1 7.2	19.936	0.057	68.3	16 27	11 2469
4604	8.5	25 18.45	3.0437	0.0023	10 57 41.3	19.932	0.057	68.3	16 27	11 2470
4605	8.21	25 20.37	3.0387	0.0033	12 49 6.0	19.932	0.057	68.3	22 31	12 2484
4606	9.3	12 25 36.18	+3.0342	-0.0040	+14 18 47.7	-19.929	+0.058	68.3	25 33	14 2511
4607	6.5	26 43.31	3.0420	0.0022	10 59 8.3	19.918	0.060	68.3	16 27	11 2473
4608	9.0	26 54.78	3.0312	0.0041	14 41 22.9	19.916	0.060	68.3	2 5 33	14 2514
*4609	9.2	27 7.05	3.0419	0.0022	10 53 6.3	19.914	1 0.06	68.3	16 27	10 2438
4610	9.0	27 59.17	3.0425	0.0018	10 21 43.2	19.905	0.063	68.3	10 14 35	10 2441
4611	8.23	12 28 1.29	+3.0387	-0.0025	+11 36 45.9	-19.904	+0.062	68.3	16 27	11 2474
4612	8.38	28 18.42	3.0373	0.0027	11 59 26.0	19.901	0.063	68.3	20 29	12 2488
4613	8.4	28 32.51	3.0384	0.0024	11 31 35.6	19.899	0.063	68.3	16 27	11 2475
4614	8.5	28 33.80	3.0334	0.0032	13 9 5.5	19.899	0.063	68.3	22 31	13 2550
4615	8.7	28 48.58	3.0316	0.0035	13 37 40.4	19.896	0.064	68.3	22 31	13 2551
4616	8.o ⁴	12 28 51.70	+3.0358	-0.0027	+12 14 12.8	-19.895	+0.064	68.3	20 29	12 2489
4617	9.2	29 12.14	3.0412	0.0017	10 20 49.1	19.892	0.065	68.3	10 14 35	10 2444
4618	5	29 41.04°	3.0352	0.0026	12 5 46.9	19.886	0.066	79-3	20 29 768 770	12 2492
4619	9.1	29 42.18*	3.0312	0.0033	13 22 28.9	19.886	0.066	79-3	22 31 768 769	13 2553
4620	8.8	29 44.38	3.0420	0.0015	9, 55 17.6	19.886	0.066	77.1	6 Beob.	10 2446
4621	9.4	12 29 53.45	+3.0407	-0.0017	+10 16 29.1	-19.884	+0.066	68.3	10 14 35	10 2447
4622	8.6	30 8.81	3.0368	0.0022	11 25 10.0	19.881	0.067	68.3	16 27	11 2477
4623	9.0	30 14.56*	3.0302	0.0033	13 27 0.3	19.880	0.067	79-3	22 31 769 770	13 2557 !
4624	9.3	30 18.26	3.0296	0.0033	13 35 51.4	19.879	0.067	79-3	31 770	13 2558
4625	8.9	30 35. 2 8	3.0399	0.0016	10 17 29.8	19.876	0.067	68.3	10 14 35	10 2450
4626	8.6	12 30 44.64	+3.0245	-0.0040	+14 56 25.3	-19.874	+0.067	68.3	25 33	15 2483
4627	8.86	30 49.97	3.0313	0.0029	12 52 15.9	19.873	0.068	68.3	20 29	12 2494
4628	8.37	30 53.61	3.0324	0.0028	12 30 20.5	19.872	0.068	68.3	20 29	12 2495
4629	8.2	31 4.17	3.0283	0.0033	13 40 17.3	19.870	0.068	68.3	22 31	13 2561
4630	8.3	31 18.74	3.0359	0.0021	11 16 19.6	19.867	0.069	68.3	16 27	11 2478
4631	8.7	12 31 19.96	+3.0290	-0.0032	+13 21 26.8	-19.867	+0.069	68.3	22 31	13 2562
4632	9.2	31 33.78	3.0376	0.0018	10 41 28.0	19.864	0.069	68.2	10 14 16 35	10 2453
4633	8.8	31 44.41	3.0380	0.0017	10 30 6.4	19.862	0.070	68.3	10 14 35	10 2454
4634	8.6	31 49.21	3.0387	0.0015	10 16 24.8	19.861	0.070	68.3	10 14 35	10 2455
4635	7.68	32 17.65	3.0237	0.0037	14 29 38.2	19.855	0.070	68.3	2 5 33	14 2523
4636	9.2	12 32 30.98	+3.0267	-0.0032	+13 32 44.6	-19.853	+0.071	79.3	22 31 768 769	13 2563
4637	8.6	32 34.08	3.0233	0.0037	14 29 26.9	19.852	0.071	68.3	² 5 33	14 2525
4638	8.9	32 43.06	3.0228	0.0037	14 33 18.2	19.850	0.071	68.3	²⁵ 33	14 2527
4639	8.9	32 43.47	3.0231	0.0036	14 28 30.2	19.850	0.071	68.3	25 33	14 2528
*4640	8.1	32 52.87	3.0210	0.0039	15 0 54.0	19.848	0.071	90.3	768 769 770	15 2491
4641	9.0	12 33 41.50	+3.0258	-0.0030	+13 20 27.3	-19.838	+0.073	68.3	22 31	13 2567
4642	9.3	33 58.33	3.0226	0.0034	14 7 1.6	19.834	0.074	68.3	²⁵ 33	14 2530
4643	8.7	34 20.85	3.0312	0.0021	11 37 2.2	19.829	0.074	68.3	16 27	11 2483
4644	9.5	34 26.23*	3.0280	0.0025	12 27 9.7	19.828	0.074	81.3	29 R	
4645	8.19	34 26.30	3.0246	0.0030	13 24 8.8	19.828	0.074	79.3	22 31 768 769	
4646	6.0 ¹⁰	12 35 16.42	+3.0320	-0.0018	+11 6 44.7	-19.817	+0.076	68.3	16 27	11 2484
4647	9.0	35 23.07	3.0269	0.0024	12 26 54.1	19.816	0.076	68.3	20 29	12 2501
4648	7.1 11	35 29.86	3.0337	0.0015	10 34 16.8	19.814	0.077	68.3	14 35	10 2459
4649	5.2	35 33.41	3.0324	0.0016	10 55 29.1	19.813	0.077	68.3	16 27	11 2485
4650	8.7	35 45.76	3.0172	0.0036	14 50 41.8	19.811	0.077	79.3	25 33 768 769	14 2533
il .		D 7.3; Schätz. 8.1			7.5; Schätz. 8.2			D 7.8	4 BD 7.3; Schätz	
		8.8 9.0; med.		8.3; Schät		7 BD 7.8	8]	BD 6.5; Sc	hätz. 7.5 7.7	Röthlich
i '	0.5	5.5; BD 7.0	., עם	7; Schätz.	1.0 1.3					



Nr.	Gr.	A	.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	L 187	5	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В.	. D.
4651	8.8	12h	35º	51:96	+3:0296	-0:0019	+11	34'	8:8	-19:809	+0.077	68.3	16	27			110	2486
4652	8.7			44.88	3.0250	0.0023		28 2		19.797	0.079	90.3	768	769			Į.	2505
4653	8.8		36	47.08	3.0223	0.0027	13	9 3	1.5	19.796	0.079	68.3	22	31				2571
4654	9.3		36	50.11	3.0243	0.0024	12	37	1.9	19.796	0.079	68.3	20	29				2506
4655	8.8		36	50.80	3.0211	0.0028	13	25 4	5.9	19.796	0.079	68.3	22	31			13	2572
4656	8.2	12	36	57.25	+3.0313	-0.0015	+10	47 I	5.2	-19.794	+0.079	68.3	16	27			10	2461
4657	9.1		37	15.66	3.0228	0.0025		52 3	-	19.790	0.080	68.3	20	29			l .	2507
4658	neb.		37	21.71*	3.0252	0.0022		14 1	1	19.788	0.080	90.3	768	770				2508
4659	8.6		37	43.42	3.0272	8100.0	11	36 2	2.8	19.783	0.081	68.3	16	27				2487
4660	9.1		38	16.34	3.0187	0.0028	13	3 3	5.5	19.775	0.082	68.3	22	31			13	2574
4661	8.5	12	38	16.91	+3.0167	0.0030	+14	2	2.0	-19.775	+0.082	68.3	25	33			14	2536
4662	8.7		38	38.58	3.0156	0.0031	-	10 3	1	19.770	0.082	68.3	25	33				2537
4663	8.1		39	9.72	3.0111	0.0035	15	2 5		19.762	0.083	68.3	25	33				2503
4664	8.2		39	10.07	3.0151	0.0030	14	5 5	1	19.762	0.083	68.3	25	33				2538
4665	7·5¹		39	10.65	3.0110	0.0035	15	3 2	5-4	19.762	0.083	68.3	25	33				2504
4666°	8.7	12	30	12.80	+3.0214	-0.0023	+12	35 I	5.6	-19.761	+0.083	79-3	20	29	768	769	ļ	2509
4667	8.9		39	14.25	3.0269	0.0016		15 4	- 1	19.761	0.084	68.3	16	27	,,,,	109		2489
46688	9.2		39	35.66	3.0283	0.0013		49 5	i	19.756	0.084	68.3	16	27				2466
4669	8.6		39	39.17	3.0137	0.0031		15 5	- 1	19.755	0.084	68.3	25	33				2539
4670	8.7		39	43.27	3.0264	0.0015		14 5	_ 1	.19.754	0.085	79.3	16		768	769		2490
4671	9.1	12	39	48.50	+3.0129	-0.0031	4.74	24 2	, ,	-19.752	+0.084	90.3	768	769				2540
4672	8.8	••	39	53.64	3.0176	0.0031		16 1	- 1	19.751	0.085	79.3	22	31	760	770		2578
4673	8.5		40	0.29	3.0305	0.0010	1	11 1	- 1	19.749	0.085	68.3	14	35	109	110	-	2467
4674	6.4		40	1.35	3.0303	0.0010		14 2		19.749	0.085	68.3	14	35				2468
4675	8.o		40	8.19	3.0313	0.0009		58 I	1	19.747	0.085	76.0	14	35	368	455		2469
4676	8.5	12	40	17.66	+3.0223	-0.0019	+12	3 4	2.0	-19.745	+0.085	68.3	20	29	_		12	2511
4677	8.6	••	40	19.93	3.0154	0.0027		38 5	- 1	19.745	0.085	68.3	22	31				2511 2580
4678	8.8		40	46.05	3.0296	0.0010		13 3		19.738	0.086	68.3	14	35			_	2471
4679	8.9		40	46.19	3.0288	1100.0		24 I	-	19.738	0.086	68.3	14	35				2472
4680	8.24		40	48.16	3.0119	0.0030		17 5		19.737	0.086	68.3	25	33				2544
4681	6.5	12	40	56.02	+3.0190	-0.0022	+12		0.4	-19.735	+0.087	68.3	20					
4682	8.9		4I	19.57	3.0158	0.0022			5.0	19.729	0.087	68.3	22	29 31				2512 2582
4683	8.4		41	34.85	3.0116	0.0029	14	-	4.2	19.725	0.088	68.3	25	33				2545
4684	8.8		41	36.75	3.0261	0.0012		48 3		19.725	0.088	68.3	16	27				2473
4685	9.0		41	41.43	3.0165	0.0023			5.1	19.723	0.088	68.3	22	31				2583
4686	8.7	,,	4.1	42 27	±2 0150	-0.0025		18 4	- I		10 088	68.3	22	_				
4687	6.7	''		43·37 58.67	3.0104	-0.0025 0.0029		14 1		19.723	0.088	68.3	25	31				2584 2546
4688	8.8		42	22.84	3.0138	0.0024		21 5	-	19.719	0.089	68.3	22	33 31				2540 2588
4689	8.3		42	32.10	3.0107	0.0027		0 1		19.709	0.089	68.3	25	33				2547
4690	7.5		42	-	3.0162	0.0021		47		19.709	0.090	68.3	20	29				2518
4691	8.3	,,			+3.0074	-0.0031					+0.089		768	_				
4692	8.9	'	42 42	34.01 36.06	3.0074	0.0031		43 43 5	- 1	-19.709 19.709	0.089	90.3	768	769 769			14	2548
4693	4.96	Ī	42	38.45	3.0073	0.0031		43 3 48 I)	19.709	0.089	90.3 90.3	768	769 769			14	2540
4694	9.1		43	3.83	3.0079	0.0031		27 I		19.701	0.090	90.3 80.8	33	R				2549 2550]
4695	9.3		43	6.40	3.0206	0.0015		40 I		19.701	0.091	68.3	16	27				2500]
4696	8.o	,,	_		_	_							1		6.4		i	
4697	8.7	12	43	16.43 35.28	+3.0277	-0.0007 0.0015	+10	3 I 40 4	1	-19.698 19.693	+0.091	77-3	14	35		637		2474
4698	9.3		43	38.91	3.0070	0.0015		26 5		19.693	0.092	83.o 80.8	²⁷ ₂₅	709 R	770			2501 2551]
4699	8.9		43	41.92*	3.0241	0.0011		45 4		19.691	0.091	79-3	16		768	760	10	-33 1 J
4700	8.7		44	5.43	3.0248	1	t e	30 5	- 1		0.093		14	35	,	1 7	i	2477
		n e -		chätz. 7.	-						-			-	m .			
				z. 8.1 8.	4 5	BD 5.9	9 ^m 7 P	ı acc. (J.U 7	ı A.	•	9 ™2 seq.	1.7 3	v B.;	1075	seq.	3.0 3	, А.

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Ртаес.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
4701	9.0	12h 44m 6:51	+3:0126 -	-0:0022	+13° 7' 4"3	-19.684	+0.092	68.3	22 31	13° 2592
4702	8.4	44 17.23	3.0118	0.0023	13 14 30.7	19.681	0.093	82.9	22 768 769	13 2594
4703	8.9 ¹	44 25.89*	3.0110	0.0023	13 22 1.2	19.678	0.093	79-3	22 31 770 772	13 2595
4704	9.0	44 42.23	3.0230	0.0010	10 46 0.0	19.674	0.094	68.3	16 27	10 2479
4705	8.5	45 7.17	3.0116	0.0021	13 3 10.0	19.667	0.094	68.3	22 31	13 2596
4706	8.9	12 45 47.40	+3.0073 -	-0.0024	+13 44 59.1	-19.655	+0.095	68.3	22 31	13 2597
4707	9.0	46 24.37	3.0156	0.0014	11 53 19.1	19.645	0.097	68.3	16 27	11 2505
4708	7.9	46 54.80	3.0088	0.0020	13 8 43.5	19.636	0.098	68.3	22 31	13 2599
4709	8.7	47 3.36	3.0051	0.0024	13 50 43.9	19.633	0.098	68.3	22 31	13 2600
4710	8.4	47 6.94	3.0041	0.0025	14 1 21.0	19.632	0.098	68.3	2 5 33	14 2558
4711	6.1	12 47 33.40*	+3.0082 -	-0.0020	+13 5 53.4	-19.624	+0.099	79.3	22 31 768 769	13 2602
4712	8.6	47 52.10	3.0082	0.0019	13 0 37.1	19.618	0.099	68.3	22 31	13 2603
4713	8.8	47 56.81	3.0133	0.0014	11 59 26.8	19.617	0.100	68.3	20 29	12 2525
4714	8.6	48 17.35	3.0098	0.0017	12 35 9.2	19.611	0.100	68.3	20 29	12 2527
4715	8.8	48 33.26	3.0227	0.0004	10 0 6.1	19.606	0.101	77-3	14 35 636 637	10 2484
4716	8.6	12 48 37.43	+3.0116 -	-0.0014	+12 9 31.9	-19.605	+0.101	68.3	20 29	12 2528
4717	9.0	48 40.25	3.0194	0.0007	10 37 43.4	19.604	0.101	68.3	14 35	10 2485
4718	8.8	48 57.90	3.0029	0.0022	13 44 18.2	19.598	0.101	68.3	22 31	13 2606
4719	8.7	49 12.67	3.0148	0.0010	11 23 37.7	19.594	0.102	68.3	16 27	11 2513
4720	8.4	49 14.31	3.0044	0.0020	13 22 46.1	19.593	0.102	68.3	22 31	13 2607
*4721	7.2	12 49 14.32	+3.0107 -	-0.0014	+12 10 27.1	-19.593	+0.102	68.3	20 29	12 2529
4722	8.82	49 50.34	2.9963	0.0026	14 44 29.8	19.582	0.103	68.3	25 33	[14 2562]:
4723	7.8	50 18.11	3.0209	0.0003	9 59 35.2	19.573	0.104	77.3	14 35 636 637	10 2487
4724	8.4	50 29.07	3.0145	0.0008	11 11 10.4	19.570	0.104	68.3	16 27	11 2515
4725	8.7	50 53.54	3.0091	0.0013	12 5 53.5	19.562	0.105	68.3	20 29	12 2531
*4726	9.2	12 51 4.91	+3.0168 -	-0.0005	+10 37 25.7	-19.558	+0.106	68.3	14 35	10 2489
4727	8.9	51 14.08	2.9943	0.0025	14 44 5.0	19.555	0.105	83.0	33 768 769	14 2565
4728	8.9	51 24.38	3.0034	0.0017	13 I 57.5	19.552	0.106	68.3	22 31	13 2609
4729	8.o	51 34.55	3.0195	0.0002	10 0 56.8	19.549	0.107	76.0	14 35 368 455	10 2490
4730	8.9	51 40.95	3.0157	0.0005	10 42 59.6	19.546	0.107	68.3	16 27	10 2491
4731	8.7	12 52 1.43	+3.0168 -	-0.0004	+10 25 59.0	-19.540	+0.107	68.3	14 35	10 2492
4732	8.9	52 17.00	3.0020	0.0017	13 4 15.1	19.535	0.107	68.3	22 31	13 2610
4733	9.08	52 56.44	3.0145	0.0004	10 40 42.2	19.522	0.109	94.3	R(2)	10 2494
4734	8.4	53 7.02	3.0106	0.0008	11 20 30.4	19.518	0.109	68.3	27 29	11 2520
4735	8.9	53 12.68	3.0124	0.0006	11 0 27.3	19.516	0.109	8 o.8	29 R	[11 2522]
4736	6 -4			-0.0002	+10 12 3.1	-19.511	+0.110	83.0	35 768 769	10 2406
4737	8.8	12 53 29.21 53 44.18		0.0025	14 57 36.7	19.505	0.110		25 33	15 2530
4738	8.0	54 8.10	1	0.0022	14 31 14.0	19.497	0.110	68.3	25 33	14 2567
4739	9.5	54 9.17	3.0124	0.0005	10 49 51.2	1	0.111	68.2	16 20	[10 2499]
*4740	8.7	54 33.31	2.9874	0.0025	15 3 13.9	19.489	0.111	68.3	2 5 33	15 2531
4741	9.2	12 54 43.42*	1	-0.0009	+11 48 56.1	-19.485	+0.112	88.6	27 R(3)	[11 2525]
4742	9.2 8.9	54 59.62	3.0063	0.0008	11 43 22.2	19.480	0.113	90.3	768 769	11 2526
4743	8.6	55 6.94	3.0057	0.0009	11 47 41.5	19.477	0.113	68.3	16 27	11 2527
4744	8.7	55 10.27	3.0114	0.0004	10 48 32.6	19.476	-	68.3	27 29	10 2501
4745	8.o	55 10.63	2.9937	0.0018	13 50 30.2	19.476	0.113	68.3	22 31	13 2619
4746	9.0	12 55 28.22		-0.0018	+13 50 49.8	-19.470		68.3	22 31	13 2620
4747	2.6	55 57-27	3.0057	0.0010	11 37 53.0	19.460	1 -	55.5	Fund. Cat.	11 2529
4748	8.8	56 4.16	3.0024	0.0010	12 10 38.4	19.457	0.114	68.3	20 29	12 2540
4749	9.2	56 26.04	2.9901	0.0019	14 8 37.2	19.449		68.3	25 33	[14 2569]
4750	8.4	56 37.97	2.9898	0.0019	14 8 41.3	l.	1 .		25 33	14 2572
			³ BD 9.3	-	Grösse nach Bl		_	6.4; BD 7.5		.
	- 0.	.3 9.1 9.3 9.0	<i>DD</i> 9.3	o '	Oloose nach Di	-	1.3 0.4		,	

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
*4751	8.81	12 ^h 56	m 41 : 95	+3:0079	-0.0004	+11° 6' 46.5	—I9 " 444	+0.116	68.3	16 27	11°2530
4752	9.5		43.53	3.0113	-0.0002	10 32 0.2	19.443	0.116	80.8	35 R	[10 2503]
4753	8.7	56	44.83	2.9993	-0.0011	12 33 9.3	19.443	0.115	68.3	20 29	12 2541
4754	8.9	57	2.79	3.0107	-0.0002	10 34 27.7	19.436	0.116	68.3	14 35	10 2505
4755	8.4	57	12.00	2.9981	-0.0011	12 39 8.3	19.433	0.116	68.3	20 29	12 2544
4756	9.2	10 57	15.90	+3.0131	+0.0001	+10 8 35.6	-19.431	+0.117	87.5	5 Beob.	
II I	9.2	12 57	-	3.0131	1000.0+	10 8 28.0*		0.117	83.3	8 Beob.	10 2506
4757	8.1	57 57	_	3.0020	-0.0007	11 54 8.6	19.431	0.117	68.3	20 29	12 2545
4758 4759	8.8	57 57	50.96	3.0014	-0.0008	11 58 38.7	19.419	0.118	68.3	20 29	12 2546
4760	8.2	58		3.0120	+0.0001	10 7 15.4	19.405	0.119	77.3	14 35 636 637	10 2509
1 1		•		1 .				_			
4761	8.8	12 58		+3.0063	0.0003	+11 1 5.4	-19.399	+0.119	68.3	16 27	11 2532
4762	8.9	59		3.0055	-0.0003	11 3 29.7	19.389	0.120	68.3	16 27	11 2534
4763	8.8	59		3.0063	-0.0002	10 55 38.1	19.389	0.120	68.3	16 27	11 2535
4764	7.5	59		2.9875	-0.0016	13 53 45-4	19.385	0.120	68.3	²⁵ 33	14 2578
4765	8.8	13 0	0.17	2.9852	-0.0016	14 6 39.2	19.371	0.121	68.3	² 5 33	14 2579
4766	8.9	13 0	0.98	+2.9977	-0.0007	+12 9 8.1	-19.370	+0.121	68.3	20 29	12 2550
4767	8.8	o	10.11	2.9962	-0.0008	12 21 32.0	19.367	0.122	68.3	20 29	12 2551
4768	9.1	0	11.31	2.9947	0.0009	12 35 47.5	19.367	0.122	68.3	22 31	12 2552
4769	8.5	0	13.81	3.0023	-0.0004	11 22 49.4	19.366	0.122	68.6	16 27 40 108	11 2537
4770	8.6	o	22.98	3.0000	-0.0005	11 42 57.8	19.362	0.122	68.6	16 27 40 108	11 2538
4771	8.8	13 0	59.87	+2.9978	-0.0006	+11 56 50.4	-19.348	+0.123	68.6	20 29 40 108	12 2555
4772	8.6	13 0	9.78	2.9985	-0.0005	11 48 32.5	19.344	0.124	68.6	16 27 40 108	11 2540
4773	8.5	1		2.9908	-0.0010	12 59 41.3	19.342	0.123	69.3	100 110	13 2633
4774	8.82		20.86	2.9910	-0.0010	12 56 33.0	19.342	0.124	69.3	100 110	13 2634
4775	9.1			2.9921	-0.0009	12 45 10.4	19.338	0.124	80.8	40 R	[12 2557]
			21.09	1		-		Ĭ.		·	9
4776	8.9	13 1	34.14	+3.0072	+0.0002	+10 22 43.0	-19.335	+0.125	81.1	38 104(1) 777 778	10 2512
4777	8.8	1	51.09	2.9908		12 51 47.9	19.328	0.124	69.3	100 110	12 2558
4778	8.9	2	3.41	2.9914	-0.0009	12 44 8.5	19.324	0.125	83.3	108 770 774	12 2559
4779	8.7	2	9.97	3.0071	+0.0003	10 17 57.5	19.321	0.126	81.1	38 104(1) 777 778	10 2513
4780	6.83	2	56.83	3.0038	+0.0001	10 41 22.8	19.303	0.127	81.1	38 104(1) 777 778	10 2516
4781	8.9	13 3	51.49	+2.9874	-0.0009	+12 59 14.8	-19.281	+0.128	69.3	100 110	13 2638
4782	9.0	3	59.85*	3.0059	+0.0004	10 12 27.7*	19.278	0.129	81.1	38 104(1) 777 778	10 2518
4783	7.54	4	35.32	2.9797	-0.0013	13 58 20.8	19.263	0.129	77.7	102(1) 106 779	14 2584
4784	8.7	4	41.55	2.9828	-0.0011	13 29 53.0	19.261	0.129	69.3	100 110	13 2641
4785	8.28	4	55.75	2.9751	0.0016	14 34 35.2	19.255	0.130	81.3	102(1) 106 777 778	14 2585
4786	9.0	13 4	58.01	+2.0004	-0.0005	+12 21 6.9	-19.254	+0.130	68.8	40 108	12 2561
4787	8.8	-5 5			-0.0008	12 52 43.4	19.252		1	100 110 770 774	
4788	8.6	5	10.12*	1	+0.0005	10 16 57.1*	19.249	0.131	81.1	38 104(1) 777 778	10 2519
4789	8,8	5		2.9718		14 59 41.0	19.249	0.130	81.2	102(1) 106 770 774	
4790	8.6	5		2.9853	-0.0008	13 0 23.0	19.243	0.131	69.3	100 110	13 2642
1 1			_				_			100 110	
4791	8.4	13 5		+2.9823		+13 23 44.0	-19.238	+0.131	69.3 81.1	38 104(1) 777 778	13 2643
4792	9.0	5	-	[+0.0005	10 10 44.2	19.237	0.132	68.8	40 108	- 11
4793	8.1 6.5	5	•	2.9925	-0.0003	11 53 6.9	19.232	0.132	68.8	40 108	11 2543 12 2565
4794	6.5			2.9896	-0.0004	12 13 16.7 12 27 26.6	19.220	1	90.3	770 774	12 2566
4795	9.2	6	44-45	2.9874	-0.0005	20.0	19.210	0.133	ł		1
4796	7.37	13 7	. • •	+2.9756		+14 3 21.7	-19.201	+0.133	81.3	102(1) 106 770 774	14 2586
4797	8.8	7	18.51	2.9922	-0.0001	11 41 24.8	19.196	0.134	68.8	40 108	11 2546
4798	9.7	7	•	I -	+0.0005	_	19.190		92.3	777 R	
4799	8.5	7			+0.0005		19.183			38 104(1) 778	10 2523
4800	9.1	7	58.33	3.0018	+0.0006	10 13 15.7	19.179	0.136	90.8	777 778	10 2525
		pl. med.	3 9	™o seq.o	2 55" B.	3 7.3 7.0 6.2	6.9	4 BD 7.0	o 5 B1	O 7.5; Schätz. 8.3 8.1	8.0 8.3
•	⁶ BD 6			8 6.4 7.0;							
1 1											

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
4801	6.7	13h 8"	n 17:11	+2.9888	-0.0002	+11°59'45!'8	-19:171	+0.136	68.8	40 108	12°2572
4802	9.2	8	42.74	2.9909	0.0000	11 38 36.8	19.160	0.137	68.8	40 108	11 2547
4803	8.81	9	0.43	2.9926	+0.0002	11 21 4.2	19.152	0.138	90.3	770 774	11 2548
4804	8.7	9	17.19	2.9928	+0.0002	11 16 46.4	19.145	0.138	68.8	40 108	11 2549 !
4805	8.6	9	28.13	2.9769	-0.0007	13 26 18.6	19.140	0.138	83.3	5 Beob.	13 2647
4806	8.7	13 9	30.10	+2.9953	+0.0004	+10 54 41.5	-19.139	+0.139	68.8	, 40 108	11 2550
*4807	8.8	9	31.72	2.9833	-0.0003	12 33 9.2	19.138	0.138	69.3	100 110	12 2576
4808	8.8	9		2.9992	+0.0007.	10 19 38.5	19.132	0.139	81.1	38 104(1) 777 778	10 2530
4809	5.8	10		3.0002	+0.0009	10 4 41.8*	19.111	0.141	82.1	6 Beob.	10 2531
4810	8.5	10		2.9780	-0.0005	13 4 59.5	19.110	0.140	69.3	100 110	13 2648
4811		13 10	_						68.8	40 108	
4812	9.0 8.8	13 10	_	+2.9906 2.9646	+0.0003 -0.0013	+11 21 29.7 14 49 56.3	-19.106	+0.141	81.3	102(½) 106 770 779	11 2552
4813	5.7 ²	11	4.71	2.9680	1	14 20 3.1	19.105	0.140	81.3	102(1) 106 770 779	14 2590
4814	9.0	11	_	2.9740	1 -	13 28 19.7	19.088	0.141	69.3	100 110	13 2650
4815	7.9	11		2.9667	i	14 25 22.0	19.087	0.141	81.3	102(1) 106 770 779	14 2593
				' '	i l				1		
4816	8.7	13 11	46.67	+2.9779	-0.0004	+12 54 13.3	-19.079	+0.142	69.3	100 110	13 2652
4817	8.5	11	51.30	2.9720	1	13 39 32.8	19.077	0.142	81.3	102(1) 106 770 779	13 2653
4818	8.4	12	• •	2.9719	-0.0006	13 34 14.8	19.061	0.143	69.3	100 110	13 2655
4819	8.7 8.3	12	33.41	2.9814	0.0000	12 18 35.0	19.058	0.143	68.8	40 108	12 2581
4820	1 . 1	12	35.17	2.9800	-0.0001	12 29 30.7	19.057	0.144	69.3	100 110	12 2582
4821	8.9	13 12	35.25	+2.9951	+0.0008	+10 29 40.5*	-19.057	+0.144	81.1	38 104(1) 777 778	10 2534
4822	8.5	12	. •		-0.0004	13 1 55.0	19.052	0.144	69.3	102(1) 106 110	13 2656
4823	8.68		58. 8 0		+0.0010	10 6 34.9	19.046	0.145	82.1	6 Beob.	10 2535
4824	8.0	13			+0.0009	10 21 10.5	19.034	0.146	81.1	38 104(1) 777 778	10 2536
4825	9.4	13	40.61	2.9613	0.0011	14 42 40.0	19.027	0.145	81.3	102(1) 106 770 779	14 2597
4826	8.7	13 13	51.78	+2.9925	+0.0008	+10 39 28.8	-19.022	+0.146	81.1	38 104(1) 777 778	10 2537
4827	8.8	14	20.96	2.9746	-0.0003	12 54 18.7	19.008	0.146	69.3	100 110	13 2657
4828	8.9	14	27.38	2.9722	-0.0003	13 11 43.2	19.005	0.146	79.8	100 110 770 779	13 2658
4829	9.1	14		2.9916	1	10 41 44.1	19.004	0.147	81.1	38 104(1) 777 778	10 2539
4830	8.4	14	37.92*	2.9620	-0.0009	14 27 23.0	19.000	0.146	81.3	102(1) 106 770 779	14 2599
4831	8.9	13 14	42.75	+2.9652	-0.0007	+14 1 47.0	-18.998	+0.147	81.3	102(1) 106 770 779	14 2600
4832	8.9	14	43-47	2.9970	+0.0011	9 57 53.6	18.998	0.148	82.1	6 Beob.	10 2541
4833	9.0	15	1.15	2.9868	+0.0006	11 14 45.2	18.989	0.148	68.8	40 108	11 2555
4834	7·78	15	12.68	2.9583	0.0010	14 48 20.0	18.984	0.147	81.3	102(1) 106 770 779	14 2602
4835	8.9	15	20.86	2.9766	0.0000	12 29 29.6	18.980	0.148	68.8	40 108	12 2591
4836	8.9	13 15	57-37	+2.9653	-0.0005	+13 48 44.5	-18.963	+0.149	79.8	100 110 770 779	13 2660
4837	9.0	16	36.80		-0.0008	14 31 15.8	18.944	0.150		102(1) 106 770 779	
4838	8.7	17		2.9649	1	13 36 2.4	18.917	0.152	69.3	100 110	13 2661
4839	8.8	18	2.93	2.9848	+0.0008	11 5 3.9	18.903	0.153	68.8	40 108	11 2560
4840	6.7	18	19.63	2.9681	-0.0001	13 4 59.0	18.894	0.153	69.3	100 110	13 2663
4841	8.4	13 18	29.03	+2.9764	+0.0004	+12 2 58.1	—18.890	+0.154	68.8	40 108	12 2593
4842	8.84	19	5.71	1	+0.0008	11 11 55.3	18.872	0.155	68.8	40 108	11 2562
4843	8.6		10.59		+0.0007	11 24 27.1	18.869	_	68.8	40 108	11 2563
4844	8.0		58.48	2.9498		14 59 51.5	18.846	1	81.3	102(1) 106 770 779	
4845	9.6		33.22*	2.9900	+0.0014	10 7 58.8	18.828	0.158	83.8		[10 2545]
4846	8.2	13 20		+2.9484	-0.0007	+15 1 41.4*	-18.823	+0.156	81.3	102(1) 106 770 779	i i
4847	8.35	-	47.77		+0.0003	12 33 30.6	18.821	0.157	68.8	40 108	12 2594
4848	8.9	i .	11.06		+0.0003		18.809		69.3	100 110	12 2595
4849	8.2		21.39	l .	-0.0005	14 33 48.9	18.804	0.158	81.3	102(1) 106 770 779	
4850	8.1		35.37		0.0000		18.797	(3	100 110	13 2669
	110	D 8.3		7 5.5 5.2	•	* Röthlich		praec. 23	-	•	
	- В	J 0.3	- 0.	1 5.5 5.2	3.0	- Rounica	- 9.2	praec. 23	ა კა გ .	⁵ BD 7.7; Schätz	. 0.4 0.3

Nr.	Gr.	A.	.R. :	1875	Praec.	Var.	Dec	1. 187	5	Praec.	Var.	Ep.	• Zonen	B. D.
4851	7.9	13 ^h	21 ¹¹	56.42	+2.9888	+0.0015	+10°	6' 3	6.2	18.786		82.1	6 Beob.	10° 2548
4852	8.4	-	22	7.50	1	+0.0010	11		7.4	18.780	0.160	68.8	40 108	11 2573
4853	5.51	1		18.92*	_	-0.0004	14	26 4		18.774	0.159	81.3	102(1) 106 770 779	
4854	8.8		22	30.24		+0.0010	1	20 1		18.769	0.161	68.8	40 108	11 2574
4855	8.6		22	31.78	1	-0.0004		22 5		18.768		81.3	102(1) 106 770 779	
1							1	_		· ·	t .			
4856	8.4	13		49.29		+0.0005	+12			-18.759	1 .	69.3	100 110	12 2596
4857	8.7		22	56.46	2.9705		12	-	9.0	18.755	0.161	68.8	40 108	12 2597
4858	1.8		22	56.95*	1 .	+0.0006			7-3	18.755	0.161	79.8	100 110 770 779	
4859	6.0		23	1.50		+0.0009			0.5	18.753	0.162	68.8	40 108	11 2575
4860°	8.7		23	5.61	2.9891	+0.0016	9	56 5	1.4	18.750	0.163	82.1	6 Beob.	10 2550
4861	8.9	13	23	15.36	+2.9546	-0.0001	+13	54 3	6.0*	-18.745	+0.161	81.3	102(1) 106 770 779	14 2625
48628	9.0	_	23	32.62	, -	4-0.0013		41 5		_	,	81.1	38 104(1) 777 778	
4863	8.9		24	7·33°	1 -	+0.0016	1	0 4		18.718	0.164	83.2	7 Beob.	10 2552
4864	7.5			25.69		4-0.0017		57 4	-	18.709	i	82,1	6 Beob.	10 2553
4865	8.8			-		+0.0013		52 1		18.698	0.165	81.1	38 104(1) 777 778	
	0.0		24	45-73	1	ţ	l	3	3.3	1				1
4866	9.7	13	2 5	38.88	+2.9849	+0.0017	+10	8 2	1.9	-18.670	+0.167	85.6	455 636 637	[10 2555]
4867	8.3		25	58.81	2.9789	+0.0014	10	47 3	1.4	18.660	0.167	81.1	38 104({) 777 778	10 2556
4868	9.1		26	4.92*	2.9846	+0.0017	10	7 4	4.3	18.656	0.168	86.5	5 Beob.	[10 2557]
4869	7.2		26	29.60	2.9399		15	2 I	3.9	18.643	0.166	81.3	102(1) 106 770 779	15 2591
4870	8.8		26	35.89		+0.0007	12	30 4	6.8	18.639	0.167	68.8	40 108	12 2601
					-	1				!	ì	0	100(I) 106 PP0 PP0	
4871	9.2		26	38.38		-0.0002	+14				+0.166	81.3	102(1) 106 770 779	
4872	8.8		27	4.80	1	+0.0006		47 3	- 1	18.624	0.168	69.3	100 110	12 2602
4873	8.8		27	12.91		+0.0018	9	57 5	6.7	18.620	0.170	82.1	6 Beob.	10 2561
4874	8.7		27	50.34	2.9577	+0.0006	12	54 I	3.8	18.599	0.169	69.3	100 110	13 2680
4875	8.7		28	2.41	2.9820	+0.0017	10	12 I	2.7	18.593	0.171	81.1	38 104(1) 777 778	10 2562
4876	9.2	13	28	4.51	+2.0812	+0.0017	+10	17 2	5.5	-18.592	+0.171	90.4	777 778	10 2563
4877	7.94	_	28	10.61	1	-0.0002		52 2		• .		81.3	102(1) 106 770 779	
4878	7.6		28	13.17*		-0.0002	i .	45 I	_			81.3	102(1) 106 770 779	
4879		l	28	26.35	1 1			21 5		18.580	0.171	90.4	777 778	10 2564
	9.2		28	34.86		+0.0017		_	-	18.575		79.8	100 110 770 779	-
488o	9.0		20	34.00	2.9521	+0.0004	'3	24 3	0.7	10.515	0.170	79.0	100 110 110 119	1.3 2002
4881	7.0	13	28	52.66	+2.9541	+0.0005	+13	9 1	6.4	-18.565	+0.171	69.3	100 110	13 2683
4882	8.6		29	0.33	2.9590	4-0.0008	12	36 3	0.1	18.561	0.171	68.8	40 108	12 2605
4883	7.1		29	20.82	2.9749	+0.0015	10	50 4	8.2	18.549	0.173	81.1	38 104(1) 777 778	10 2565
4884	8.7		29	22.07	2.9747	+0.0015	10	51 5	5.8*	18.549	0.173	81.1	38 104(]) 777 778	10 2566
4885	8.7		30	2.05	2.9777	+0.0017	10	27 5	9.0	18.526	0.174	81.1	38 104(1) 777 778	10 2567
	,	1	•				1				ŀ	81.3		
4886	8.8	13	-	8.01*		+0.0001	I .			-18.523	l .	_	102(1) 106 770 779	
4887	8.9			19.59	l	+0.0001		26 2		18.517	0.172		102(1) 106 770 779	
4888	9.0			38.21		+0.0007		55		18.506	0.174	69.3	100 110	13 2687
4889	8.7		30		(+0.0018	1	2I I	1	18.499		81.1	38 104(1) 777 778	
4890	8.9		31	3.56	2.9456	+0.0004	13	45	6.8	18.492	0.174	90.3	779 779	13 2690
48918	9.0	13	31	13.04	+2.9431	+0.0003	+13	59 4	2.5*	-18.487	+0.174	81.3	102(1) 106 777 778	14 2642
4892	8.8			19.85		+0.0005		35		18.483	0.175	69.3	100 110	13 2692
4893	8.7			36.81		1100.04		6		18.473	1	83.0	40 770 779	12 2609
4894	8.2			45.59		+0.0003			7.8	18.468	0.175	81.3	102(1) 106 777 778	
4895	9.0	*	31			+0.0012	1	55 3		18.463	0.176	74.3	40 108 110 770	
P I			-		-	į	1							
4896	6.7	13	-	1.01*		0.0000				-18.459		77-7	102(1) 106 779	15 2602
4897	9.1		32	23.89	2.9726	+0.0017	10	45 2	7.8	18.446	0.178	1.18	38 104(½) 777 778	
4898	8.2		32	31.49	2.9738	4-0.0018	10	37	0.9	18.442	0.178	77-4	38 104(1) 778	10 2573
4899	9.4	1	32	35.81	2.9693	+0.0016	11	5	6.6	18.440	0.178	92.3	779 R	11 2585
4900	8.6		32	45.91		+0.0013	11	53 I	1.4			68.8	40 110	11 2586
								R 11	n			2 2 2 = 2	8.0 ⁵ 9 ^m 6 praec. 3	"2 40" A
	. 0	.0 5.5	4.7	i 5·7	- 9-5 P	raec. 7° 30	A.	- 12"	sec	q. 6° 1'5 A	0.	3 7.8 7.4	5.5 - 9.6 praec. 3).2 40 A.

Nr.	Gr.	A.R. 1875 •	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
4901	8.9	13 ^h 32 ^m 55:88	+2:9386	+0.0003	+14° 12' 52"5	-18.428	+0.177	81.3	102(1) 106 770 779	14° 2645
4902	8.4	32 59.69*	2.9790	0.0021	10 1 27.5	18.426	0.179	82.1	6 Beob.	10 2575
4903	7.2	33 2.60	2.9322	0.0015	11 8 48.2	18.424	0.179	68.8	40 110	11 2588
4904	5.7	33 24.79	2.9656	0.0015	11 22 53.8	18.411	0.179	68.8	40 108	11 2589
4905	8.1	33 38.96*	2.9456	0.0007	13 24 46.0	18.403	0.179	79.8	100 110 770 779	13 2697
4906	8.9	13 33 50.14	+2.9471	+0.0008	+13 14 3.6	-18.397	+0.179	69.3	100 110	13 2698
4907	8.1	34 39.67	2.9308	0.0002	14 46 8.7*	18.368	0.179	81.3	102(1) 106 770 773	14 2647
4908	8.9	35 29.18	2.9562	0.0013	12 6 14.0	18.339	0.182	68.8	40 108	12 2613
4909	8.7	35 29.69	2.9375	0.0006	13 59 9.1	18.338	0.181	81.3	102(1) 106 770 773	14 2649
4910	9.4	35 45.18	2.9772	0.0023	9 56 11.7	18.329	0.184	83.8 ·	370 372 457 460	[10 2580]
4911	8.6	13 35 49-37	+2.9492	1100.0+	+12 46 30.1	-18.327	+0.182	83.3	100 770 779	12 2614
4912	8.2	35 49.66*	2.9293	0.0003	14 45 2.8*	18.327	0.181	81.3	102(1) 106 777 778	14 2650
4913	8.8	35 58.78	2.9625	0.0017	11 24 35.2	18.321	0.183	68.8	40 108	11 2591
4914	8.6	36 24.32	2.9578	0.0015	11 50 34.3	18.306	0.184	68.8	40 108	11 2593
4915	9.0	36 41.18	2.9344	0.0006	14 7 56.2	18.296	0.183	81.3	102(1) 106 777 778	14 2651
4916	6.61	13 37 32.58	+2.9244	+0.0003	+14 59 45.6	-18.265	+0.184	90.3	770 773	15 2614
4917	8.9	37 32.62	2.9263	0.0003	14 48 17.5	18.265	0.184	81.3	102(1) 106 770 773	14 2653
4918	8.8	37 34.25	2.9327	0.0006	14 11 6.0	18.264	0.184	81.3	102(1) 106 777 778	14 2655
4919	8.7	37 39.88*	2.9696	0.0021	10 31 12.6	18.261	0.187	81.1	38 104(1) 777 778	10 2583
4920	9.0	37 47.20	2.9321	0.0006	14 13 1.9	18.256	0.185	83.3	106 770 773	14 2656
4921	8.8	13 38 3.74	+2.9471	+0.0012	+ 12 42 29.8	-18.246	+0.186	69.3	100 110	12 2618
4922	8.7	38 36.79	2.9378	0.0009	13 32 58.4	18.226	0.186	69.3	100 110	13 2706
4923	8.8	38 54.46	2.9635	0.0020	11 0 5.7	18.215	0.188	81.3	38 104(1) 770 773	11 2598
4924	6.6ª	39 3.36*	2.9638	0.0020	10 57 16.9	18.210	0.189	81.1	38 104(1) 770 779	11 2599
4925	8.8	39 9.60	2.9473	0.0013	12 33 36.5	18.206	0.188	68.8	40 108	12 2620
4926	8.3	13 39 13.56	+2.9519	+0.0015	+12 6 26.6	-18.204	+0.188	68.8	40 108	12 2621
4927	8.9	39 24.53	2.9522	0.0016	12 3 34.6	18.197	0.189	68.8	40 108	12 2623
4928	8.5	39 31.92	2.9435	0.0012	12 53 17.6	18.193	0.188	69.3	100 110	12 2624
4929	8.6	40 28.08	2.9571	0.0019	11 27 58.9	18.158	0.191	68.8	40 108	II 2600
4930	8.3	40 31.86	2.9382	1 100.0	13 16 48.6	18.156	0.190	69.3	100 110	13 2707
4931	8.6	13 40 59.38	+2.9484	+0.0016	+12 15 16.3	-18.139	+0.191	68.8	40 108	12 2626
4932	8.6	41 2.99	2.9467	0.0015	12 24 24.5	18.136	0.191	69.3	100 110	12 2627
4933	8.7	41 12.26	2.9553	0.0019	11 33 45.8	18.131	0.192	68.8	40 108	11 2601
4934	8.8	41 12.86	2.9362	0.0011	13 23 44.1*	18.130	0.191	81.3	102(1) 106 770 779	13 2709
4935	9.4	41 33.99	2.9660	0.0023	10 29 54.6	18.117	0.193	68.7	38 104(1)	
4936	8.8	13 41 47.70	+2.9457	+0.0015	+12 25 5.8	-18.108	+0.192	68.8	40 108	12 2628
4937	7.9 ⁸	41 58.85	2.9292	0.0009	13 57 39.5	18.101	0.192	81.3	102(1) 106 770 776	
4938	8.7	41 59.21	2.9259	0.0008	14 15 48.5*	18.101	0.191	81.3	102(1) 106 770 773	14 2663
4939	8.7	42 22.60	2.9624	0.0023	10 46 20.6	18.087	0.194	81.1	38 104(1) 777 778	10 2593
4940	8.8	42 35.49	2.9623	0.0023	10 46 4.5	18.078	0.195	81.1	38 104(1) 777 778	10 2594
4941	8.5	13 42 36.16	+2.9300	+0.0010	+13 48 22.8	-18.078	+0.193	79.8	100 110 770 773	13 2711
4942	7.54	42 40.71	2.9666	0.0024	10 20 14.0	18.075	0.195	81.1	38 104(1) 777 778	10 2595
4943	8.3	42 49.37	2.9627	0.0023	10 41 50.1	18.070	0.195	83.0	38 777 778	10 2596
4944	8.8	43 7.18	2.9325	0.0012	13 30 48.7	18.058	0.194	69.3	100 110	13 2712
4945	8.6	43 13.29	2.9569	0.0021	11 12 47.7	18.055	0.195	79.6	40 108 770 776	11 2604
4946	6.8	13 43 30.92	+2.9307	+0.0011	+13 37 52.6	-18.043	+0.194	69.3	100 110	13 2714
4947	7.2	43 46.70	2.9284	1 100.0	13 48 46.2	18.033	0.195	69.3	100 110	13 2715
4948	8.45	44 0.07	2.9249	0.0010	14 6 30.7	18.024	0.195	81.3	102(1) 106 770 773	
4949	8.3	44 48.20	2.9446	0.0018	12 12 0.1	17.994	0.197		40 108	12 2631
4950	6.9 6	45 42.10	2.9592	0.0024	10 45 20.5	17.959	0.200	81.1	38 104(1) 777 778	10 2600
ll .	1 6.	0 7 2 · RD 7 1	2 7.5 7.2	64 55.	7 770 röthlich	8 Q - Q		0 480	8.1 6.7 7.2: röthlich	· BD 8 o

¹ 6.0 7.2; BD 7.1 ² 7.5 7.2 6.4 5.5; Z. 779 röthlich ⁸ 8.5 8.1 7.3 7.9 ⁴ 8.0 8.1 6.7 7.2; röthlich; BD 8.0 ⁶ BD 9.0 ⁶ 7.7 7.5 6.5 6.0

Nr.	Gr.	A	.R. :	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	l. 18	75	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
4951	7.2	13 ^h	45 ^m	44.82	+2:9397	+0.0017	+12	33'	18.4	-17:957	+0.199	68.8	40 108	12° 2634
4952	8.7		45	48.04	2.9177	0.0009	14	32	51.5	17.955	0.197	81.3	102(1) 106 770 773	14 2675
4953	8.2		45	52.52*	2.9165	0.0009	14	38	45.8	17.952	0.197	81.3	102(1) 106 770 773	14 2676
4954	6.21		46	11.00	2.9367	0.0016	I 2	47	1.8	17.940	0.199	69.3	100 110	12 2635
4955	8,8		46	54.32	2.9261	0.0013	13	39	54.8	17.912	0.199	69.3	100 110	13 2718
4956	7.7	13	47	10.19	+2.9291	+0.0014	+13	21	34.2	-17.901	+0.200	69.3	100 110	13 2720
4957	9.0		47	22.93	2.9420	0.0019	-		9.8	17.893	0.201	68.8	40 108	12 2637
4958	9.5		47	25.87	2.9119	0.0009	14		16.7	17.891	0.199	90.3	770 773	14 2677
4959	8.6		47	37.94	2.9292	0.0015	13	17	54-9	17.883	0.201	69.3	100 110	13 2723
4960 ²	8.o		47	47.23	2.9572	0.0025	10	45	16.9	17.877	0.203	1.18	38 104(1) 777 778	10 2603
4961	1.8	13	47	47.59	+2.9561	+0.0025	+10	51	6.3	-17.877	+0.203	81.1	38 104(1) 777 778	10 2604
4962	8.7	'	47	47.67	2.9470	0.0021		-	49.4	17.877	0.202	68.8	40 108	11 2608
4963	7.9		47	57.05	2.9159	1100.0			4.3	17.870	0.201	81.3	102(1) 106 770 773	14 2678
4964	8.8	1	47	59.56*	2.9557	0.0025		-	14.2*	i	0.203	81.1	38 104(1) 777 778	
4965	9.08		48	9.04	2.9264	0.0014	13	29	34.6	17.863	0.202	90.3	770 773	13 2725
4966	8.8	13	48	30.95	+2.9328	+0.0017	+12	E 2	7.8	-17.848	+0.203	69.3	100 110	12 2640
4967	8.8	.,	48	56.32	2.9449	0.0022			34.6	17.831	0.204	68.8	40 108	11 2610
4968	8.5		49	22.24	2.9335	0.0018			51.2	17.814	0.204	69.3	100 110	12 2641
4969	8.6		49	42.96	2.9293	0.0017	13	_	49.3	17.800	0,204	69.3	100 110	13 2728
4970	6.64		49	48.39*	2.9109	1100.0	_		10.6	17.796	0.203	83.3	5 Beob.	14 2680
		٠.					_					81.3	100(1) 106 777 776	14 2681
4971	8.3 9.6	13	49	54.49*	+2.9143	+0.0012	+14			-17.792 17.788	+0.204	81.3	102(½) 106 777 778 108 R	14 2001
4972 4973	8.9		49 50	59.91 46.30*	2.9358	0.0019	15		40.3 42.3	17.757	0.205	81.3	102(1) 106 770 773	15 2646
4974	8.9		50	57.85	2.9279	8100.0	13		43.0	17.749	0.206	69.3	100 110	13 2731
4975	8.7		51	2.99*	2.9521	0.0026	_	55	5.1	17.746	0.208	81.0	38 104(1) 770 773	
i I			-						_	i				1
4976	8.9	13	51	3.01	+2.9054	+0.0010	+14	-	_	-17.746	+0.205	81.3	102(1) 106 770 773	
4977	9.3		51	4.90	2.9346	0.0020	ľ	-	43.8	17.744	0.207	84.9 85.1	40 776 777 779 108 776 777 779	1(12 2045
4978	9.4		51	5.78 39.08	2.9346	0.0020			28.9 22.4	17.744	0.207	79.8	108 776 777 779	
4979 4980	7.9 8.8		51 51	43.25*	2.9327 2.9248	0.0017	l.	15	4.9	17.718	0.207	81.3	102(1) 106 776 779	
1			-				_	_		l			1	
4981	8.1	13	52	11.48*	+2.9529	+0.0027	+10		-	-17.699	+0.210	81.1	38 104(1) 777 778	
4982	9.0		52	28.00	2.9182	0.0016	_	44	1.3	17.688	0.208	69.3	100 110 6 Beob.	13 2734
4983	8.6		52	30.45	2.9620	0.0031		55	5.0	17.686	0.211	81.9 83.0	40 770 773	11 2616
4984	9.2 9.4 ⁵		52	35.67	2.9429 2.9200	0.0024			16.9 45.0	17.682	0.210	81.3	110 R	
4985			52	41.24	,				-				İ	
4986	8.7	13		55·74*	1 .	+0.0030		-	-	-17.669	_	82.1	6 Beob.	10 2612
4987	8.7	I	53	3.31	2.9026	1 100.0			51.2	17.663	0.208	77.7	102(1) 106 770	15 2654
4988	8.6		53	43.58	2.9238	0.0019			48.7	17.636	0.210	69.3	100 110	13 2738
4989	8.0	1	55	0.03	2.9153	0.0017			5.8	17.582	0.212	69.3	100 110 E Beob	13 2739
4990°	9.1	l		10.50	2.9412	0.0026			18.6	17.575	0.214	81.7	5 Beob.	
4991	7.5	13		16.04*		+0.0032	+ 9		_	-17.571	1	82.1	6 Beob.	10 2616
4992	7.28	l		16.40	2.9075	0.0015			12.8	17.570	0.212	83.3	5 Beob.	14 2686
4993	8.8			21.81*	2.9063			-	52.3	17.567	0.212	83.3	5 Beob.	14 2687
4994	8.8			31.83	2.9346	0.0024			9.1	17.560	0.214	79.6 68.8	40 108 778 779	
4995	8.09	1	50	15.63	2.9468	0.0028	10	35	47.6	17.529	0.216		38 40 104(1) 108	
4996	6.610	13	56		1	+0.0031	+10			-17.523	1 (81.1	38 104(1) 777 778	
4997	8.8		-	39.79	2.9459	1			36.2	17.512	0.217	79.6	40 108 770 773	
4998	8.6			49.26	2.8989	0.0013	l .	-	0.1	17.505	0.214	81.3	102(1) 106 770 773	
4999	8.5		56		2.9274	0.0023			18.8	17.499	0.216	69.3	100 110	12 2648
5000	8.7	1	57	5.89*	2.9063	0.0016	1 14	14	24.4*	17.493	0.215	81.3	102(1) 106 770 776	14 2092
		D 6.8			6 seq. 4.8					60" 310°			• • •	110 dpl.?
				1:3 A.	7	8.1 7.8	7.5 7.2	7.2	7.0;	röthlich	1	7.8 7.2	6.9 7.2 7.0	9 BD 7.4
H i	¹⁰ 7.0	6.8 6	.16	.6										

Sooi S. 8 13	[10 2 11 2 13 2 16 14 2 17 8 10 2 17 8 10 2 17 8 10 2 17 8 10 2 17 8 10 2 11 2 11 2 11 11 11 11 11 11 11 11 11	2624 2625 2653 2654 2628 2663] 2635 2701 2748]
5002 9.4 57 15.71 2.9570 0.0033 9 59 3.7 17.487 0.219 83.4 375 378 6503 6.8 57 24.02 2.9461 0.0027 11 23 54.9 17.481 0.218 83.2 6 Beob. 5005 6.8 57 50.74 2.9359 0.0025 11 53 4.6 17.461 0.218 81.7 5 Beob. 5006 8.9 13 57 55.33 +2.8988 +0.0015 +14 46 1.3 -17.458 +0.216 77.7 102(\$\frac{1}{2}\$) 106 7 5008 8.7 58 16.65 2.8970 0.0024 14 52 37.7 17.443 0.216 77.7 102(\$\frac{1}{2}\$) 106 7 5008 8.7 58 55.20 2.9542 0.0033 10 5 58.7 17.416 0.221 81.9 6 Beob. 5010 8.8 55.660 2.9480 0.0031 10 36 42.4 17.413 0.221 81.1 38 104(\$\frac{1}{2}\$) 777 5013 8.8 59 39.57 2.9469 0.0031 10 38 49.5 17.382 0.222 81.1 38 104(\$\frac{1}{2}\$) 777 5016 8.3 14 0 0.611 2.8913 0.0014 15 8 31.0 17.367 0.218 81.1 38 104(\$\frac{1}{2}\$) 777 5016 8.3 14 0 5.81 +2.9371 +0.0028 13 10 24.5 17.336 0.222 81.1 38 104(\$\frac{1}{2}\$) 777 5018 9.4 0.5932 2.9146 0.0022 13 10 24.5 17.336 0.222 80.8 34 R 5019 9.0 1 10.56 2.9163 0.0023 13 11 32.1 17.367 0.222 80.8 32 43 100 5022 8.8 1 19.72 2.9140 0.0022 13 10 24.5 17.316 0.222 68.8 32 43 100 5022 8.8 2.9469 0.0031 13 31 13.21 17.367 0.222 80.8 34 R 5019 9.0 1 10.56 2.9163 0.0023 13 11 32.1 17.367 0.222 68.8 32 43 100 5022 8.8 1 19.72 2.9140 0.0022 13 10 24.5 17.324 0.221 80.8 34 R 5019 9.0 1 10.56 2.9163 0.0023 13 11 32.1 17.367 0.222 68.8 32 43 100 5022 8.8 2.9270 0.0027 12 15.66 17.252 0.225 68.6 32 40 43 5024 9.0 2.8793 0.0031 11 2.44.8 17.251 0.226 68.8 58 60.6 5020 8.8 2.9409 0.0021 11 2.44.8 17.251 0.226 68.6 58 60.6 5024 9.0 2.54.5 2.9128 0.0031 11 2.44.8 17.251 0.226 68.6 58 60.6 5024 9.0 2.54.5 2.9128 0.0031 11 2.44.8 17.251 0.225 68.6 58 60.6 5024 5024 9.0 2.54.5	[10 2 11 2 13 2 16 14 2 17 8 10 2 17 8 10 2 17 8 10 2 17 8 10 2 17 8 10 2 11 2 11 2 11 11 11 11 11 11 11 11 11	2619] 2625 2742 2628 2693 2694 2651 2624 2625 2653 2630 2630 2701 2748]
5003 6.8 57 24.02 2.9401 0.0027 11 23 54.0° 17.481 0.218 83.2 6 Beob.	76 14 2 10 2 10 2 17 8 10 2 17 8 10 2 17 8 10 2 17 8 10 2 17 8 10 2 17 8 10 2 11 2 11 2 11 2 11 2 11 2 11 2 11	2625 2742 2628 2693 2694 2651 2624 2625 2653 2654 2635 2635 2701 2748
5004 7.4 57 50.54 2.9165 0.0020 13 19 41.8 17.461 0.217 69.3 100 110 5 8005 6.81 57 50.77* 2.9339 0.0025 11 53 4.6 17.461 0.218 81.7 5 800.	76 14 2 76 14 2 778 10 2 778 10 2 778 10 2 11 2 11 2 11 2 11 2 11 2 11 2 11	2628 2693 2694 2651 2624 2625 2653 2654 2630 2630 2701 2748
5006 8.9 13 57 55.33 +2.8988 +0.0015 +14 46 1.3* -17.458 +0.216 77.7 102(\$\$\frac{1}{2}\$\$) 106 77.5007 102(\$\$\frac{1}{2}\$\$) 106 77.7 10	76	2693 2694 2651 2624 2625 2653 2654 2663 2630 2635 2701 2748
5007 9.1 58 16.65 2.8970 0.0014 14 52 37.7 17.443 0.216 77.7 102(‡) 106 7 5008 8.7 58 31.22 2.9295 0.0025 12 11 19.5 17.432 0.219 68.8 40 108 5008 8.9 58 52.20° 2.9480 0.0031 10 5 58.7 17.416 0.221 81.9 6 Beob. 38 104(‡) 777 5011 8.7 13 59 12.32 +2.9219 +0.0023 +12 44 53.7 -17.402 +0.219 69.3 100 110 100 110 100 110 100 110 100 110 100 110 100 110 100 110 110 100 110 110 100 110 100 110 100 100 110 100 110 100 110 100 110 100 110 100 110<	778 10 2 778 10 2 778 10 2 778 10 2 778 10 2 11 2 14 2 14 2 13 2	2694 2651 2624 2625 2653 2654 2628 2630 2630 2635 2701 2748
5007 9.1 58 16.65 2.8970 0.0014 14 52 37.7 17.443 0.216 77.7 102(‡) 106 7 5008 8.7 58 31.22 2.9295 0.0025 12 11 19.5 17.432 0.219 68.8 40 108 5008 8.9 58 52.20° 2.9480 0.0031 10 5 58.7 17.416 0.221 81.9 6 Beob. 38 104(‡) 777 5011 8.7 13 59 12.32 +2.9219 +0.0023 +12 44 53.7 -17.402 +0.219 69.3 100 110 100 110 100 110 100 110 100 110 100 110 100 110 100 110 110 100 110 110 100 110 100 110 100 100 110 100 110 100 110 100 110 100 110 100 110<	778 10 2 778 10 2 778 10 2 778 10 2 778 10 2 11 2 14 2 14 2 13 2	2694 2651 2624 2625 2653 2654 2628 2630 2630 2635 2701 2748
5008 8.7 58 31.22 2.9295 0.0025 12 11 19.5 17.432 0.219 68.8 40 108 5009 8.9 58 52.20° 2.9542 0.0031 10 5 58.7 17.416 0.221 81.9 6 Beob. 5010 8.8 58 56.60° 2.9480 0.0031 10 36 42.4 17.413 0.221 81.1 38 104(½) 777 5011 8.7 13 59 12.32 +2.9219 +0.0023 +12 44 53.7 -17.402 +0.219 69.3 100 110 5012 9.0 59 13.98 2.9271 0.0024 12 19 24.9 17.401 0.220 85.1 108 70 773 5013 8.6 14 0.61 2.8913 0.0014 15 8 31.0 17.367 0.218 91.3 742 R 5015 8.6	778 10 2 778 10 2 776 12 2 778 10 2 [15 2 778 10 2 11 2 14 2 [13 2	2651 2624 2625 2653 2654 2628 2663] 2635 2701 2748]
5009 8.9 58 52.20° 2.9542 0.0033 10 5 58.7 17.416 0.221 81.9 6 Beob. 38 10 5 58.7 17.416 0.221 81.9 6 Beob. 38 10 10 36 42.4 17.413 0.221 81.1 38 104(½) 777 5011 8.7 13 59 12.32 +2.9219 +0.0023 +12 44 53.7 -17.402 +0.219 69.3 100 110 10 10 38 49.5 17.382 0.222 85.1 108 70 773 5014 8.6 14 0 61 2.8913 0.0014 15 8 11.026 2.9484 0.0032 10 29 33.1 17.367 0.222 81.1 38 10(½) 777 5016 8.3 14 0 5.81 +2.9371 +0.0028 +11 25 25.5 -17.367 0.222 81.1 38 10(½) 777	778 10 2 778 10 2 778 10 2 778 10 2 778 10 2 11 2 14 2 [13 2	2624 2625 2653 2654 2628 2663] 2635 2701 2748]
5011 8.7 13 59 12.32 +2.9219 +0.0023 +12 44 53.7 -17.402 +0.219 69.3 100 110 5012 9.0 59 13.98 2.9271 0.0024 12 19 24.9 17.402 +0.219 69.3 100 110 5013 8.8 59 39.57° 2.9469 0.0031 10 38 49.5 17.382 0.222 81.1 38 104(½) 777 5014 8.6 14 0.61 2.8913 0.0014 15 83 10 0.218 91.3 742 R 5015 8.6 0 1.27° 2.9484 0.0032 10 29 33.1 17.367 0.222 81.1 38 104(½) 777 5016 8.3 14 0 5.81 +2.9371 +0.0028 +11 25 25.5 -17.363 +0.222 75.4 40 108 743	776 12 2 778 10 2 [15 2 778 10 2 11 2 14 2 [13 2	2653 2654 2628 2663] 2630 2635 2701
5012 9.0 59 13.98 2.9271 0.0024 12 19 24.9 17.401 0.220 85.1 108 770 773 38 104(4) 777 38 103 17.382 0.222 81.1 38 104(4) 777 38 104(4) 777 38 104(4) 777 38 104(4) 777 38 104(4) 777 38 104(4) 777 777	776 12 2 778 10 2 15 2 10 2 11 2 11 2 11 2 11 2 11 2	2654 2628 2663] 2630 2635 2701
5012 9.0 59 13.98 2.9271 0.0024 12 19 24.9 17.401 0.220 85.1 108 770 773 38 104(4) 777 38 103 17.382 0.222 81.1 38 104(4) 777 38 104(4) 777 38 104(4) 777 38 104(4) 777 38 104(4) 777 38 104(4) 777 777	776 12 2 778 10 2 15 2 10 2 11 2 11 2 11 2 11 2 11 2	2654 2628 2663] 2630 2635 2701
5013 8.8 59 39.57° 2.9469 0.0031 10 38 49.5 17.382 0.222 81.1 38 104(‡) 777 5014 8.6 14 0 0.61 2.8913 0.0014 15 8 31.0 17.367 0.218 91.3 742 R 5015 8.6 14 0 5.81 -2.9484 0.0032 10 29 33.1 17.367 0.222 81.1 38 104(‡) 777 5016 8.3 14 0 5.81 +2.9371 +0.0028 +11 25 2.5.5 -17.363 +0.222 75.4 40 108 743 5018 9.4 0 59.32 2.9146 0.0022 13 10 24.5 17.336 0.222 80.8 34 R 5019 9.0 1 10.56 2.9163 0.0023 13 11 8.1 17.316 0.222 68.8 32	778 10 2 778 10 2 11 2 14 2 [13 2	2628 2663] 2630 2635 2701 2748]
5014 8.6 14 0 0.61 2.8913 0.0014 15 8 31.0 17.367 0.218 91.3 742 R 5015 8.6 0 1.27* 2.9484 0.0032 10 29 33.1 17.367 0.222 81.1 38 104(‡) 777 5016 8.3 14 0 5.81 +2.9371 +0.0028 +11 25 2.5 -17.363 +0.222 75.4 40 108 743 5017 9.0 0 42.78 2.8965 0.0016 14 39 25.7* 17.363 +0.222 75.4 40 108 743 5018 9.4 0 59.32 2.9146 0.0022 13 10 24.5 17.324 0.221 80.8 34 R 5019 9.0 1 10.56 2.9163 0.0023 13 11.8* 17.316 0.222 68.8 32 43 100 5021 8.6 14 1 37.31* +2.9145 +0.0022	778 [15 2 10 2 11 2 14 2 [13 2	2663] 2630 2635 2701 2748]
5015 8.6 0 1.27* 2.9484 0.0032 10 29 33.1 17.367 0.222 81.1 38 104(\$) 777 5016 8.3 14 0 5.81 +2.9371 +0.0028 +11 25 25.5 -17.363 +0.222 75.4 40 108 743 5017 9.0 0 42.78 2.8965 0.0016 14 39 25.7* 17.336 0.220 84.2 6 Beob. 5018 9.4 0 59.32 2.9146 0.0022 13 10 24.5 17.316 0.222 80.8 34 R 5019 9.0 1 10.56 2.9163 0.0023 13 1 1.8* 17.316 0.222 68.8 32 43 100 5020 8.8 1 19.72 2.9140 0.0022 13 11 32.1 17.309 0.222 69.1 34 100 110 5021 8.6 14 1 37.31* +2.9145 +0.0022 +13 7 23.4 -17.296 +0.222 69.1 34 100 110 5022 8.9 2 8.04 2.9214 0.0025 12 31 9.1 17.273 0.224 90.3	778 10 2 11 2 14 2 [13 2	2630 2635 2701 2748]
5016 8.3 14 0 5.81 +2.9371 +0.0028 +11 25 25.5 -17.363 +0.222 75.4 40 108 743 5017 9.0 0 42.78 2.8965 0.0016 14 39 25.7* 17.336 0.220 84.2 6 Beob. 5018 9.4 0 59.32 2.9146 0.0022 13 10.24.5 17.324 0.221 80.8 34 R 5019 9.0 1 10.56 2.9163 0.0023 13 1 1.8* 17.316 0.222 68.8 32 43 100 5020 8.8 1 19.72 2.9140 0.0022 13 11 32.1 17.309 0.222 69.1 34 100 110 5021 8.6 14 1 37.31* +2.9145 +0.0022 +13 7 23.4 -17.296 +0.222 69.1 34 100 110 5022 8.9 2 8.04 2.9270 0.0027 12 1	11 2 14 2 [13 2 110 13 2	2635 2701 2748]
5017 9.0 0 42.78 2.8965 0.0016 14 39 25.7* 17.336 0.220 84.2 6 Beob. 5018 9.4 0 59.32 2.9146 0.0022 13 10 24.5 17.324 0.221 80.8 34 R 5019 9.0 1 10.56 2.9163 0.0023 13 1 1.8* 17.316 0.222 68.8 32 43 100 5020 8.8 1 19.72 2.9140 0.0022 13 11 32.1 17.309 0.222 69.1 34 100 110 5021 8.6 14 1 37.31* +2.9145 +0.0022 +13 7 23.4 -17.296 +0.222 69.1 34 100 110 5022 8.9 2 8.00 2.9214 0.0025 12 31 9.1 17.273 0.224 90.3 769 771 5023 8.8 2 36.41 2.9270 0.0027 12 1 52.6 17.252 0.225 68.8 32 43 100 5024 9.0 2 38.79 2.9391 0.0031 11 2 44.8 17.251 0.226 76.8	14 2 [13 2 110 13 2	2701 2748]
5018 9.4 0 59.32 2.9146 0.0022 13 10 24.5 17.324 0.221 80.8 34 R 5019 9.0 1 10.56 2.9163 0.0023 13 1 1.8* 17.316 0.222 68.8 32 43 100 5020 8.8 1 19.72 2.9140 0.0022 13 11 32.1 17.309 0.222 69.1 34 100 110 5021 8.6 14 1 37.31* +2.9145 +0.0022 +13 7 23.4 -17.296 +0.222 69.1 34 100 110 5022 8.9 2 8.00 2.9214 0.0025 12 31 9.1 17.273 0.224 90.3 769 771 5023 8.8 2 36.41 2.9270 0.0027 12 1 52.6 17.252 0.225 68.8 32 43 100 5024 9.0 2 38.79 2.9391 0.0031 11 2 44.8 17.251 0.226 76.8 5 Beob. 5025 9.2 2 40.49* 2.9399 0.0028 11 42 43.0 17.249 0.225 68.6<	[13 2	2748]
5019 9.0 1 10.56 2.9163 0.0023 13 1 1.8* 17.316 0.222 68.8 32 43 100 5020 8.8 1 19.72 2.9140 0.0022 13 11 32.1 17.309 0.222 69.1 34 100 110 5021 8.6 14 1 37.31* +2.9145 +0.0022 +13 7 23.4 -17.296 +0.222 69.1 34 100 110 5022 8.9 2 8.00 2.9214 0.0025 12 31 9.1 17.273 0.224 90.3 769 771 5023 8.8 2 36.41 2.9270 0.0027 12 1 52.6 17.252 0.225 68.8 32 43 100 5024 9.0 2 38.79 2.9391 0.0031 11 2 44.8 17.251 0.226 76.8 5 Beob. 5025 9.2 2 40.49* 2.9399 0.0028 11 42 43.0 17.249 0.225 68.6 32 40 43 5026 8.7 14 2 42.05* +2.9387 +0.0031 +11 4 26.7 -17.248 +0.226 86.8	110 13 2	
5020 8.8 1 19.72 2.9140 0.0022 13 11 32.1 17.309 0.222 69.1 34 100 110 5021 8.6 14 1 37.31* +2.9145 +0.0022 +13 7 23.4 -17.296 +0.222 69.1 34 100 110 5022 8.9 2 8.00 2.9214 0.0025 12 31 9.1 17.273 0.224 90.3 769 771 5023 8.8 2 36.41 2.9270 0.0027 12 1 52.6 17.252 0.225 68.8 32 43 100 5024 9.0 2 38.79 2.9391 0.0031 11 2 44.8 17.251 0.226 76.8 5 Beob. 5025 9.2 2 40.49* 2.9309 0.0028 11 42 43.0 17.249 0.225 68.6 32 40 43 5026 8.7 14 2 42.05* +2.9387 +0.0031 +11 4 26.7 -17.248 +0.226 86.8 104(½) 743 769 5027 8.9 2 54.52 2.9128 0.0023 13 8 13.9 17.239 0.224 68.5 34 112 5028 9.0 2 58.42 2.9486 0.0034 </td <td></td> <td></td>		
5021 8.6 14 1 37.31* +2.9145 +0.0022 +13 7 23.4 -17.296 +0.222 69.1 34 100 110 5022 8.9 2 8.00 2.9214 0.0025 12 31 9.1 17.273 0.224 90.3 769 771 5023 8.8 2 36.41 2.9270 0.0027 12 1 52.6 17.252 0.225 68.8 32 43 100 5024 9.0 2 38.79 2.9391 0.0031 11 2 44.8 17.251 0.226 76.8 5 Beob. 5025 9.2 2 40.49* 2.9309 0.0028 11 42 43.0 17.249 0.225 68.6 32 40 43 5026 8.7 14 2 42.05* +2.9387 +0.0031 +11 4 26.7 -17.248 +0.226 86.8 104(½) 743 769 5027 8.9 2 54.52 2.9128 0.0023 13 813.9 17		2749
5022 8.9 2 8.00 2.9214 0.0025 12 31 9.1 17.273 0.224 90.3 769 771 5023 8.8 2 36.41 2.9270 0.0027 12 1 52.6 17.252 0.225 68.8 32 43 100 5024 9.0 2 38.79 2.9391 0.0031 11 2 44.8 17.251 0.226 76.8 5 Beob. 5025 9.2 2 40.49* 2.9309 0.0028 11 42 43.0 17.249 0.225 68.6 32 40 43 5026 8.7 14 2 42.05* +2.9387 +0.0031 +11 4 26.7 -17.248 +0.226 86.8 104(½) 743 769 5027 8.9 2 54.52 2.9128 0.0023 13 8 13.9 17.239 0.224 68.5 34 112 5028 9.0 2 58.42 2.9486 0.0034 10 15 27.9 17.236 0.227 68.3 26 28 5029 8.8 3 4.48 2.9164 0.0024 12 50 11.2 17.231 0.225 68.4 32 43		i
5023 8.8 2 36.41 2.9270 0.0027 12 1 52.6 17.252 0.225 68.8 32 43 100 5024 9.0 2 38.79 2.9391 0.0031 11 2 44.8 17.251 0.226 76.8 5 Beob. 5025 9.2 2 40.49* 2.9309 0.0028 11 42 43.0 17.249 0.225 68.6 32 40 43 5026 8.7 14 2 42.05* +2.9387 +0.0031 +11 4 26.7 -17.248 +0.226 86.8 104(½) 743 769 5027 8.9 2 54.52 2.9128 0.0023 13 8 13.9 17.239 0.224 68.5 34 112 5028 9.0 2 58.42 2.9486 0.0034 10 15 27.9 17.236 0.227 68.3 26 28 5029 8.8 3 4.48 2.9164 0.0024 12 50 11.2 17.231 0.225 68.4 32 43		
5024 9.0 2 38.79 2.9391 0.0031 11 2 44.8 17.251 0.226 76.8 5 Beob. 5025 9.2 2 40.49* 2.9309 0.0028 11 42 43.0 17.249 0.225 68.6 32 40 43 5026 8.7 14 2 42.05* +2.9387 +0.0031 +11 4 26.7 -17.248 +0.226 86.8 104(\frac{1}{2}) 743 769 5027 8.9 2 54.52 2.9128 0.0023 13 8 13.9 17.239 0.224 68.5 34 112 5028 9.0 2 58.42 2.9486 0.0034 10 15 27.9 17.236 0.227 68.3 26 28 5029 8.8 3 4.48 2.9164 0.0024 12 50 11.2 17.231 0.225 68.4 32 43	12 2	
5025 9.2 2 40.49* 2.9309 0.0028 11 42 43.0 17.249 0.225 68.6 32 40 43 5026 8.7 14 2 42.05* +2.9387 +0.0031 +11 4 26.7 -17.248 +0.226 86.8 104(\frac{1}{2}) 743 769 5027 8.9 2 54.52 2.9128 0.0023 13 8 13.9 17.239 0.224 68.5 34 112 5028 9.0 2 58.42 2.9486 0.0034 10 15 27.9 17.236 0.227 68.3 26 28 5029 8.8 3 4.48 2.9164 0.0024 12 50 11.2 17.231 0.225 68.4 32 43		
5026 8.7 14 2 42.05* +2.9387 +0.0031 +11 4 26.7 -17.248 +0.226 86.8 104(\frac{1}{2}) 743 769 5027 8.9 2 54.52 2.9128 0.0023 13 8 13.9 17.239 0.224 68.5 34 112 5028 9.0 2 58.42 2.9486 0.0034 10 15 27.9 17.236 0.227 68.3 26 28 5029 8.8 3 4.48 2.9164 0.0024 12 50 11.2 17.231 0.225 68.4 32 43	11 2	
5027 8.9 2 54.52 2.9128 0.0023 13 8 13.9 17.239 0.224 68.5 34 112 5028 9.0 2 58.42 2.9486 0.0034 10 15 27.9 17.236 0.227 68.3 26 28 5029 8.8 3 4.48 2.9164 0.0024 12 50 11.2 17.231 0.225 68.4 32 43	1	2640
5028 9.0 2 58.42 2.9486 0.0034 10 15 27.9 17.236 0.227 68.3 26 28 5029 8.8 3 4.48 2.9164 0.0024 12 50 11.2 17.231 0.225 68.4 32 43	771 11 2	2641
5029 8.8 3 4.48 2.9164 0.0024 12 50 11.2 17.231 0.225 68.4 32 43	13 2	
	10 2	_
5030 8.6 3 12.65 2.6922 0.0017 14 43 46.1 17.225 0.223 75.4 36 114 742	12 2	(
	14 2	2704
5031 9.12 14 3 15.14 +2.9326 +0.0029 +11 31 25.4 -17.223 +0.226 75.0 30 42 743	11 2	2643
	743 10 2	
5033 9.0 3 28.15 2.9308 0.0029 11 39 16.4 17.214 0.227 68.4 32 43	11 2	1
		2638
5035 8.4 3 39.93 2.8881 0.0017 15 0 28.1 17.205 0.224 75.4 36 114 742	15 2	2670
5036 8.0 14 3 50.80 +2.9265 +0.0028 +11 57 58.7 -17.197 +0.227 68.4 32 43	12 2	2660
5037 8.9 4 3.33 2.9120 0.0024 13 5 52.0 17.187 0.226 68.8 34 112	13 2	2755
5038 9.3 4 10.45 2.9503 0.0035 10 1 53.8 17.182 0.229 75.9 26 28 364	377 10 2	2639
5039 8.6 4 27.71 2.8870 0.0017 15 0 25.6 17.169 0.225 81.3 80.3 6 Beob.	15 2	
5040 8.9 4 30.12 2.8946 0.0019 14 24 55.3 17.167 0.226 82.9 6 Beob.	14 2	2709
5041 8.7 14 5 12.15 +2.8971 +0.0020 +14 8 57.8 -17.135 +0.227 68.8 34 112	34 2	2710
5042 8.8 5 13.31 2.9348 0.0031 11 11 31.7 17.134 0.230 78.9 30 42 743		
5043 9.1 5 15.68 2.9435 0.0034 10 29 46.2 17.133 0.230 68.3 26 28	10 2	2641
5044 9.1 5 15.83 2.9405 0.0033 10 43 54.4 17.133 0.230 75.0 26 28 742	10 2	2642
5045 8.8 6 9.74 2.9234 0.0029 12 0 51.8 17.092 0.230 68.4 32 43	12 2	2665
5046 8.9 14 6 30.27 +2.8858 +0.0018 +14 53 46.0 -17.076 +0.228 84.3 82.7 5 Beob.	14 2	2711
5047 8.5 6 40.86 2.9275 0.0030 11 39 4.8 17.068 0.231 75.0 30 42 743	11 2	· 1
5048 8.7 6 44.76 2.9429 0.0035 10 26 8.8 17.065 0.233 68.3 26 28		-
5049 8.9 6 45.81 2.9203 0.0028 12 12 29.1 17.064 0.231 68.4 32 43	10 2	2666
5050 9.0 6 55.57 2.9326 0.0032 11 13 43.8 17.057, 0.232 75.0 30 42 743	1	ا ۱۰۰۰
¹ Z. 773 röthlich ² 9.2 9.6 8.6	1	*021



Nr.	Gr.	A.R	. 1875	Praec.	Var. saec.	Dec	l. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zo	onen		B. D.
5051	8.4	14 ^h	7 ^m 23 ⁵ 07	+2:9073	+0.0025	+13°	9' 39"0	-17:035	+0.231	68.8	34 112	}		13°2762
5052	7.51		7 45.09	2.9143	0.0027	12	35 3.6	17.019	0.232	68.4	32 43	}		12 2667
5053	8.7		7 52.78	2.8926	0.0021	14	14 33.2	17.013	0.231	84.3 82.7	5 Beob.			14 2715
5054	6.3		8 4.66	2.9014	0.0024	•	32 47.7	17.003	0.231	68.8	34 112			13 2764
5055	6.52		8 35 33*	2.8875	0.0020		33 25.6		1 - 1	84.3 82.7	5 Beob.			14 2718
	1 1		_					1	_		Ť			
5056	5.9	•	8 43.57	+2.9378			41 24.3	1		78.4		742		10 2654
5057	8.4		8 59.21	2.9461	0.0037	10	1 27.9	16.961	0.236	76.1	26 28	•	460	10 2656
5058	8.9		9 4.69	2.9012	0.0024		28 38.5	16.957	0.233	68.8	34 112	1		13 2765
5059	8.9		9 7.80	2.8989	0.0024	13	38 46.0	16.954	0.233	68.8	34 112	:		13 2766
5060	9.0		9 16.39	2.9060	0.0026	13	5 3 5·3	16.948	0.234	68.8	34 112	:		13 2767
5061	8.8	14	9 28.36	+2.9146	+0.0028	+12	25 11.3	-16.938	+0.235	68.4	32 43	}		12 2672
5062	8.9		9 36.48 *	2.9068	0.0026	13	0 30.5	16.932	0.234	79.6	34 112	769	771	13 2768
5063	8.7		9 42.62	2.9343	0.0034	10	53 20.4	16.927	0.237	75.0	30 42	743		10 2657
5064	8.8		9 43.96	2.9023	0.0025	13	19 59.8	16.926	0.234	84.3 82.7	5 Beob.			13 2770
5065	8.3		9 55.79	2.9060	0.0027	13	2 13.4	16.917	0.235	68.8	34 112	:		13 2771
5066	9.1	14 1	0 47.65	+2.8999	+0.0026	+13	25 16.9	-16.876	+0.236	68.8	34 112	:		13 2774
5067	9.3	· 1		2.9192	0.0031	11	-	16.868	0.237	68.4	32 43			12 2673
5068	9.0	1	_	2.8919	0.0024	13		16.859		79.6		769	771	14 2720
5069	9.0	1	-	2.9293	0.0034	111	9 51.5	16.857	0.238	75.0	30 42		•••	11 2660
*5070	9.3	1	•	2.9293	0.0034	11	9 42.2	16.854	0.239	88.3	743	743		
	1 1		• •		_				1	Ĭ				
5071	8.1	14 1	•	+2.9191	+0.0031	1	54 53.5	-16.841		68.4	32 43			12 2677
5072	8.58	1	0. 0	2.8869	0.0023	14	-	16.837	0.236	84.3 82.7	5 Beob.			14 2721
5073	8,9	1		2.9077	0.0028		45 39.2	16.834	,	68.4	32 43			12 2678
5074	8.44	I		2.8844	0.0022		28 59.6	16.827	0.236	84.3 82.7	5 Beob.			14 2722
5075	9.0	1	2 3.31	2.8941	0.0025	13	44 44.6	16.816	0.237	68.8	34 112	3	ĺ	13 2776
5076	9.0	14 1	2 28.27	+2.9032	+0.0028	+13	1 37.8	-16.796	+0.238	68.4	32 43	}		13 2779
5077	7.85	1	2 29.86	2.9291	0.0035	11	5 18.7	16.795	0.240	68.4	30 42	:	i	11 2662
5078	8.8	1	2 34.14	2.9033	0.0028	13	0 52.4	16.792	0.239	68.8	34 112	:		13 2780
5079	9.06	1.	2 42.18	2.9307	0.0035	10	57 4-4	16.785	0.241	75.0	30 42	743		11 2663
5080	9.3	:	2 43.00	2.9366	0.0037	10	30 9.0	16.785	0.241	68.3	26 28	3		10 2664
5081	9.0	14 1	2 44.45°	+2.9387	+0.0037	+10	20 22.4	-16.783	+0.242	79.3	26 28	769	771	10 2666
5082	9.0	I		2.8748	0.0021	15	3 32.2	16.765	0.237	84.3 82.7	5 Beob.			15 2694
5083	6.1	1		2.8949	0.0026		34 54.5	16.760)	68.8	34 112			13 2782
5084	9.0	1		2.9139	0.0031	12	7 44.8	16.736	0.241	68.4	32 43			12 2681
5085	9.5	I.		2.9405	0.0039	10	6 3.1*	1	0.244	8o.8	28 R			[10 2669]
5086	8.6		4 32.37	1	+0.0023	1 41.	28 54.9			84.3 82.7	5 Beob.			14 2725
5087	8.5		5 12.72	2.9221			24 37.6	16.664	1		-			11 2667
5088	9.0		5 15.91	2.9394	0.0034	•	7 27.2	16.662		75.0	30 42 26 28	743	272	
5089	8.2		5 24.04	1	0.0039	1	13 4.5		1	75·9 68.4		•	317	10 2670
5090	8.6		5 30.96	2.9110	0.0032		20 18.5	16.655 16.649	0.243	68.8	32 43 34 112			12 2684 13 2784
1				i i		_			i					
5091	9.2	14 1		+2.9325	+0.0037		37 16.7	-16.648	1 1	68.3	26 28			10 2673
5092	8.7		5 53.30	2.8989	0.0029	9	3 48.4	16.631	0.243	68.8	34 112		_	13 2788
5093	8.9		5 56.60*	2.9147	0.0033		54 10.1	16.628	0.245	79.3		769	771	11 2669
5094	8.9	1	•	2.9322	0.0038	•	35 57-3	16.619	0.246	68.3	26 28			10 2675
5095	8.78		5 13.24	2.8799	0.0024	l	24 20.2	16.615	0.242	84.3 82.7	5 Beob.			14 2728
5096	9.2		28.31	+2.9314		E .	37 58.9	-16.602		79-3		769		10 2676
*5097	9.0		6 46.71	2.9358		9	17 32.6	16.587	:	79-3		773	776	10 2677
5098	8.9	10	47.60	2.8781	0.0024		29 20.5	16.587	0.243	84.4 82.7	5 Beob.			14 2730
5099	8.99	10	5 59.14	2.9249	0.0036		5 3.4*	16.577	0.247	89.7	743 769	776		11 2671
5100	8.9	1,	7 15.01	2.9089	0.0032	12	13 37.0	16.564	0.246	68.4	3 ² 43	,		
	¹ B	D 6.8	² 7·5	7.7 6.0 5	.9 5.3; Z.	771 rötl	hlich	3 9.0 8.8	8.6 7.2	9.1 4	Z.773 rö	thlich		BD 7.0
1 '	6 8.9 9	.5 8.6	i B	D 7.8; Scl	nätz. 8.3 8	.6 8.5		769 9.4		9.4				



Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	l. 18	75	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В.	D.
5101	9.0	14 ^h 17	m 28:88	+2:8723	+0.0024	+14°	'50'	7:6	-16.553	+0.243	84.3 82.7	5 B	eob.			140	2731
*5102	8.31	17	39.41	2.9089	0.0033	1	12		16.544	0.247	85.0	43	773	776			2691
*5103	8.1	18	0.72	2.9138	0.0034	11	48	55.1	16.527	0.248	68.4	32	43				2673
5104	8.8	18	8.65	2.9180	0.0035	11	30	2.7	16.520	0.248	75.0	30	42	743		11	2674
5105	8.7	18	19.83	2.9220	0.0036	11	11	55.0 *	16.511	0.249	75.0	30	42	743		11	2675
5106	8.8	14 18	25.72	+2.8787	+0.0026	+14	17	4 E.Q	-16.506	+0.245	84.3 82.7	s B	eob.			14	2732
5107	9.0	18	• .	2.8949	0.0030	13	7	5.7	16.490	0.247	79.6			769	773		2794
5108	8.52	20	0.63	2.8810	0.0027	14	-	9.8	16.427	0.248	68.8		112	1-7	113		2733
5109	9.2	20	1.94	2.9068	0.0034			11.3	16.426	0.250	68.4	32	43			ľ	2694
5110	8.5	20	1.99	2.8717	0.0025			56.5	16.426	0.247	84.3 82.7	_	eob.				2734
5111	8.6	14 20	10.39	+2.8679	+0.0023	+14			-16.419	+0.247	84.3 82.7	- 10	eob.				2711
5112	8.7	20	27.36	2.8778	0.0027			10.2	16.406	0.248	84.4 82.7	_	eob.			_	2736 J
5113	7.8	20	54.85	2.9287	0.0040			46.3	16.381	0.253	68.3	26	28				2685
5114	8.5	21	12.03	2.8946	0.0031		_	45.4	16.367	0.251	68.4	32	43				2798
5115	9.1	21	24.36	2.8642	0.0025	15	3	0.2	16.357	0.249	80.8 78.5	36	_	§(<u>‡</u>)	R		2713]
				_	-	_	_		Į.						-	1	- 1
5116	9.0	14 21	43.03	+2.9158	+0.0037	+11			-16.341	+0.253	75.0	30		742			2682 ¦
5117	9.0	21	46.13 18.75	2.8980 2.8632	0.0033	12	•	8.1	16.338	0.252	68.4 89.8 87.6	32 - B	43 eob.				2697 :
5118 5119	8.9 8.5 ⁸	22 22		2.9225	0.0025	15		21.3	16.310 16.303	0.250		_		742		-	2718 ; 2688 ;
5119	8.6	22	52.49	2.9330	0.0039			15.9 41.1	16.282	0.255	75.0 75.9	30 26	42 28	743 375	278		2690 i
3120			-	2.9330	·			-		0.257		20	20	313	3/0		1
5121	8.2	14 22	58.55	+2.9119	+0.0037	+11			-16.277	+0.255	75.0	30	42	743			2684
5122	8.7	22	59.83	2.8965	0.0033			46.0	16.276	0.254	68.4	32	43			1	2700
5123	8.7	23	20.41	2.8792	0.0029	_	-	12.2	16.258	0.253	68.8	34	112			_	2800
5124	8.7	23	20.89	2.9348	0.0043			21.6	16.258	0.258	75.9	26	28	375	378	1	2692
5125	9.1	23	36.11	2.9279	0.0041	10	25	46.8	16.245	0.257	68.3	26	28			10	2693
5126	9.0	14 23	56.44	+2.8842	+0.0031	+13	27	43-4	-16.227	+0.254	68.8	34	112			13	1082
5127	8.9	23	57.93	2.8885	0.0032	_	-	50.8	16.226	0.255	81.7	5 B	eob.			_	2802
5128	8.9	24	5.60	2.8841	0.0031	13	27	18.6	16.219	0.254	79.6	-		771	773	13	2803
5129	9.5	24		2.9270	0.0041		Ξ.	49-4	16.189	0.259	68.3	26	28				2695
*5130	8.84	24	40.97	2.8740	0.0029	14	6	7.9	16.189	0.254	68.8	34	112			14	2742
5131	9.1	14 24	43.57	+2.9327	+0.0043	+10	1	38.9	-16.187	+0.259	83.2	5 B	eob.			10	2696
5132	7.56	25	41.13*	2.8830	0.0032	13		30.1*	16.137	0.256	79.6	34	112	769	771	13	2808
5133	8.9	26	43.95	2.8662	0.0029	14	27	57.5	16.082	0.257	84.3 82.7	-	eob.			_	2745
5134	7.26	26	51.14	2.8638	0.0028	14	36	51.5	16.076	0.257	85.5 84.1	6 B	eob.			14	2746
5135	8.o ⁷	26	56. 9 9	2.8669	0.0029	14	24	0.6	16.071	0.257	84.3 82.7	5 B	eob.			14	2747
5136	8.9	14 27	18.51	+2.9018	+0.0037	+12	0	37.3′	-16.052	+0.260	68.4	32	43			12	2707
5137	8.08		26.76°	2.9322	0.0044			11.5*		0.263	76.1	26		367	467		2703
5138	8.9	27	_	2.8605	0.0028			54.9	16.042	0.257			eob.		•		2751
5139	8.7	27		2.8738	0.0031			4.7	16.027	0.259	68.8	_	112				2811
5140	8.4	28	1.64	2.9148	0.0040			21.3	16.015	0.263	75.0	30		743			2691
5141	8.8	14 28	12.75	+2.9248	+0.0043	+10	22	8.5	-16.005	+0.264	68.3	26	28			10	2704
5142	9.2	28	35.63	2.9194	0.0043			14.8	15.985	0.264	80.8	30					2706].
5143	8.8		40.26	2.8688	0.0030			6.4	15.981	0.260	79.6	-		769	771	-	2754 j
5144	8.3		49.40	2.9234	0.0043			3.3	15.972	0.265	68.3	26	28	1-7	• • •		2707
5145	8.8	28		2.9196	0.0042			31.7	15.970	0.264	84.4			769	773		2708
			-											• •			
5146	7·7° 8.8	14 29	1.57	+2.8758	+0.0032	+13			-15.962		68.8	•	112	7.40	1	-	2814
5147 5148	8.8	29	9.00 18.14	2.9151	0.0041			51.1	15.955	0.264	75.0 68.4	30		743		ĺ	2693
5149	9.0	29 29		2.9022	0.0038			54·7 23·3	15.947 15.945	0.263	68.8	32 34	43 112				2694 2816
5150	8.9		37.09	2.8989		t .		48.8°				34		769	771	_	
] 3.30					0.00371	_		70.0				-		109			
	1 B	D 9.0; S	chätz. 8.	7 8.3 8.0		² BD :					hätz. 8.4 8.					ur Z.	
		.8 7.2 6.		7.7	7.7 7.0 7.	U 0.8 7	.2		' 8.5 8	0.4 8.2 7	.6 7.3; Z. 7	09 F	oth		• ;	Z. 26	0.0
	22 1	, эспа	1-1 1-	•													



Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
5151	8.11	14 ^h 29	m 46:19	+2:9052	+0.0039	+11°36′57.7	-15.922	+0.264	75.0	30 42 743	11°2695
5152	7.92		52.92	2.9244	0.0043	10 18 8.0	15.916	0.266	68.3	26 28	10 2710
5153	9.0	30	7.67	2.8659	0.0031	14 12 59.6	15.903	0.261	84.3 82.7	5 Beob.	14 2756
5154	9.0	30	38.10	2.8547	0.0029	14 54 36.8	15.876	0.261	84.3 82.7	5 Beob.	14 2757
*5155	8.9	30	41.41	2.8879	0.0036	12 42 53.2	15.873	0.264	68.4	32 43	12 2717
5156	7.18	14 30	43.97*	+2.8772	+0.0033	+13 25 24.9	-15.871	+0.263	79.6	34 112 773 776	13 2820
5157	8.8	30		2.9074	0.0040	11 23 22.9*	15.859	0.266	75.0	30 42 743	11 2698
5158	8.44	31	0.55	2.9019	0.0039	11 45 15.5	15.856	0.266	75.0	30 42 743	11 2699
5159	9.0	31	5· 57	2.8845	0.0035	12 54 33.5	15.852	0.264	68.4	32 43	12 2718
5160	9.9	31		2.9272	0.0045	10 2 19.7*		0.268	87.1	378 640 641 833	
11 -		_					_		1		- 1
*5161	9.1	14 31		+2.9043	+0.0040	+11 34 11.3	-15.837		75.0	30 42 743 742 R	11 2700
5162	8.9	31		2.8505	0.0028	15 7 28.7	15.833	0.262	91.3 68.8	1.	[15 2734]
5163	9.1	31		2.8754	0,0033	13 29 7.9	15.832	0.264	68.8	34 112	13 2822
5164	8.4	32		2.8768	0.0034	13 20 54.8	15.798		84.3 82.7	34 112	13 2826
5165	8.0	32	•	2.8579	0.0030	¹ 4 34 33.3*	15.788	0.264		5 Beob.	14 2761
5166	8.8	14 32		+2.8937	+0.0038	+12 12 58.6	-15.786		68.4	32 43	12 2720
5167	8.6	32		2.8531	0.0030	14 50 44.7*	15.761	0.264	84.3 82.7	5 Beob.	14 2764
5168	8.9	32		2.8505	0.0029	15 0 1.4	15.752	0.264	84.4 82.7	5 Beob.	15 2739
5169	9.1	33	-	2.9156	0.0043	10 41 38.6	15.729	0.270	75.0	26 28 743	10 2718
5170	9.4	33	24.77	2.8861	0.0037	12 38 44.3	15.727	0.268	83.0	32 769 773	12 2722
5171	9.3	14 33	55.11	+2.9050	+0.0041	+11 22 4.7	-15.699	+0.270	81.2	5 Beob.	11 2702
5172	8.2	34	4.85	2.9191	0.0044	10 25 12.5	15.690	0.272	68.3	26 28	10 2720
5173	8.7	34	8.04	2.9205	0.0045	10 19 27.9*	15.687	0.272	68.3	26 28	10 2721
5174	9.0	34	17.89	2.8854	0.0037	12 37 55.7	15.678	0.269	68.4	32 43	12 2723
5175	8.7	34	34-43	2.8672	0.0034	13 47 49.8	15.663	0.268	68.8	34 112	13 2828
5176	8.4	14 34	40.76	+2.8822	+0.0037	+12 48 58.2	-15.658	+0.269	68.4	32 43	12 2724
5177	6.3	34		2.8628	0.0033	14 4 21.0	15.655	0.268	68.8	34 112	14 2769
5178	8.9	34		2.9163	0.0044	10 33 58.8	15.651	0.273	68.3	26 28	10 2723
5179	8.4	35		2.8844	0.0037	12 38 49.6	15.634	0.270	68.4	32 43	12 2725
5180	3-3	35		2.8593	0.0032	14 15 56.0	15.630	0.268		Fund. Cat.	14 2770
5181	8.9	14 35	17.20	+2.8808	+0.0037	+12 51 51.6	-15.624	+0.270	68.4	32 43	12 2727
5182	8.3	14 35 35		2.8607	0.0033	14 8 24.1	15.608	0.269	81.3 80.2	6 Beob.	14 2771
*5183		35		2.9232	0.0046	10 3 44.1	15.604	0.274	75.9	26 28 375 378	10 2725
5184	7.9 5.9 ⁶	35		2.8906	0.0039	12 12 0.7	15.600	0.272	68.4	32 43	12 2729
5185	9.0	35		2.8609	0.0033	14 6 41.6	15.596	0.269	79.6	34 112 769 771	14 2772
		•		1							
5186	8.9		50.01	+2.9020	•	•	-15.594	1	75.0	30 42 743	11 2708
5187	9.2	36		2.8469	0.0030	14 59 18.6	15.583	1	84.4 82.7	5 Beob.	15 2746
5188	8.4	36		2.8991	0.0041	11 36 38.4	15.570	0.273	75.0	30 42 743	11 2709
5189	8.7	37	_	2.9111	0.0044	10 46 53.8	15.529	1	75.0	30 42 742	10 2729
5190	8.8	37		2.9058	0.0043	11 6 34.7	15.506	0.275	75.0	30 42 743	11 2711
5191	8.8	14 37		+2.9136	+0.0045	+10 34 17.0	-15.479	[68.3	26 28	10 2734
5192	8.5	37		2.8456	0.0031	14 55 47.2	15.477	0.270	89.7	742 771 773	15 2752
5193	9.2	38		2.8744	0.0037	13 5 30.9	15.470	1	68.8	34 112	13 2835
5194	8.7		24.43	2.9144		10 29 29.3	15.452	0.277	79.3	26 28 771 773	
5195	8.4	38	31.71	2.9019	0.0043	11 17 37.4	15.445	0.276	75.0	30 42 743	11 2714
5196	7.27	14 39	18.36	+2.9038	+0.0043	+11 7 39.2	-15.401		75.0	30 42 743	11 2718
5197	8.18		29.23*	2.8524	0.0033	14 22 55.1*	15.391	0.273	84.4 82.7	5 Beob.	14 2779
5198	8.7	39	34.94	2.9049	0.0044	11 2 36.0	15.386		75.0	30 42 743	11 2719
5199	9.1	39	37.43	2.8740	0.0038	13 0 41.7	15.384	0.275	76.0	34 112 773	13 2837
5200	8.5	39	45.04	2.8825	0.0039	12 27 59.6	15.376	0.276	68.4	32 43	12 2735
	1 R	D 7.5: S	chätz. 8	2 8.0 8.0	•	BD 7.3	8 7.3 7.	7 7.0 6.4	4 '	BD 7.6; Schätz. 8.3	8.6 8.2
1 .				2 8.3 7.7			7.7.7.7.7.7			8 8.0 8.5 8.4 7.5 8.3	
H			5		•	- -		•	-	- · · •	

Nr.	Gr.	A.R	. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
5201	7.6	14h 30	m 53:38	+2:9118	+0.0045	+10°34′49″1	-15:369	+0.279	68.3	26 28	10° 2737
5202	7.1		53.73	2.8639	0.0036	13 37 53.7	15.368	0.275	68.8	34 112	13 2838
5203	7.5	40		2.9177	0.0047	10 10 59.4	15.353	0.280	68.3	26 28	10 2739
5204	9.0	40	19.46	2.8938	0.0042	11 42 40.3*	15.344	0.278	81.2	5 Beob.	11 2721
5205	7·5¹	40	22.91	2.8409	0.0032	15 2 14.6	15.341	0.273	83.0 81.1	36 113δ(1) 773 776	15 2760
5206	9.0	14 40	49.72	+2.8746	+0.0038	+12 54 0.6	-15.316	+0.277	68.4	32 43	12 2739
5207	8.6	40		2.8886	0.0041	12 0 8.5	15.309	0.279	79.4	32 43 773 776	12 2740
5208	8.8	41	- · · ·	2.8892	0.0041	11 57 26.9	15.298	0.279	79.4	32 43 771 776	12 2741
5209	8.4	41	19.39	2.9066	0.0045	10 50 10.9	15.288	0.281	75.0	30 42 743	10 2742
5210	8.8	4	24.00	2.8535	0.0035	14 10 45.2	15.283	0.276		36 113δ(1) 742 776	-
5211	8.9	14 4	30.15	+2.8383	+0.0032	+15 6 51.2	-15.278	+0.275	91.3	742 R	[15 2765]
5212	8.8	41	•	2.9003	0.0044	11 13 12.2	15.271	0.281	75.0	30 42 743	11 2723
5213	9.0		41.94	2.8407	0.0033	14 57 8.6	15.267	0.275		36 1138(1) 773 776	
5214	8.9	41		2.8503	0.0034	14 20 27.1	15.251	0.276	_	36 1138(4) 776	14 2787
5215	8.8	4:		2.8481	0.0034	14 28 3.5	15.242	0.276		36 113δ(±) 742 771	14 2788
	8.8			+2.8392	!	+14 58 55.5	_				
5216 5217	8.8	14 42		2.9016	+0.0033 0.0045		-15.217	+0.276	75-4	36 115 742	15 2770
5217	8.4	43	-	2.9065	i .	11 3 41.9 10 44 31.4°	15.187	0.283	75.0	30 42 743 26 28 743	11 2727
5210	7.1	43 43		2.9003	0.0046	10 34 31.4	15.182	0.283	75.0 68.3	26 28 743 26 28	10 2747
5220	7.9		37.57	2.9065	0.0046	10 43 16.3	15.156	0.284	75.0	26 28 743	10 2748
1				-							
5221	9.1	14 43		+2.8520	+0.0036	+14 6 55.7*	-15.155	+0.279	75.4	34 112 742	14 2791
5222	8.9		43.90	2.9049		10 48 52.7	15.150	0.284	68.3	26 28	10 2750
5223	7.92	43		2.9017	0.0045	11 0 48.2	15.149	0.284	68.4	30 42	11 2730
5224	8.48	44	-	2.8720	0.0039	12 51 27.8	15.134	0.281	68.4	32 43	12 2751
5225	8.7	44	22.00	2.9185	0.0048	9 55 35.3	15.114	0.286	75.9	26 28 371 383	10 2751
5226	7.8	14 44	36.76	+2.8642	+0.0038	+13 18 12.3	-15.100	+0.281	68.8	34 112	13 2852
5227	8.8	44	48.30	2.8448	0.0035	14 28 46.6*	15.089	0.280	84.4 82.7	5 Beob.	14 2794
5228	8.9	44	55.50	2.8804	0.0041	12 17 4.1	15.082	0.283	68.4	32 43	12 2752
*5229	8.0	44		2.9130	0.0048	10 14 18.2	15.078	0.286	68.3	26 28	10 2752
5230	8.3	4:	3.46	2.8738	0.0040	12 40 52.5	15.074	0.283	68.4	32 43	12 2753
5231	8.8	14 45	24.31	+2.9081	+0.0047	+10 31 32.7	-15.054	+0.287	75.0	30 42 743	10 2753
5232	8.6	4.	36.21	2.8486	0.0036	14 12 31.1	15.052	0.281	84.4 82.7	5 Beob.	14 2796
5233	8.1	45	36.3 8	2.8519	0.0037	13 59 46.9	15.043	0.281	84.4 82.7	5 Beob.	14 2797
5234	8.7	4.	38.83	2.8614	0.0038	13 24 35.9	15.040	0.282	68.8	34 112	13 2857
5235	8.3	46	22.64	2.8343	0.0034	15 0 20.6	14.998	0.281	89.7	742 771 773	15 2781
5236	9.0	14 40	42.57	+2.8408	+0.0035	+14 35 37.4	-14.978	+0.282	84.4 82.7	5 Beob.	14 2799
5237	8.5		48.56	2.8870	0.0043	11 45 50.4	14.973	0.286	75.0	3 ² 43 743	11 2736
5238	8.9	40		2.8426	0.0036	14 28 41.1	14.972	0.282		36 113δ(1) 776	14 2800
5239	8.9	4		2.9160	0.0049	9 56 50.8	14.951	0.290	83.4	371 383	[10 2757]
5240	9.0	4'	22.65	2.8730	0.0041	12 35 26.1	14.940	0.286	68.4	32 43	12 2755
5241	9.0	14 4	7 50.55	+2.8943	+0.0045	+11 15 29.7	-14.912	+0.289	75.0	30 42 743	11 2739
5242	9.2	48		2.8140	0.0049	10 1 33.1	14.897	0.291	68.3	26 28	10 2758
5243	8.4		3 41.20	2.8972	0.0046	11 2 5.2	14.863	0.290	77.1	30 42 383 743	11 2742
5244	8.7	49		2.8918	0.0045	11 20 21.5	14.832	0.290	75.0	30 42 743	11 2743
5245	7.04		30.43	2.8652	0.0041	12 56 24.6	14.815	0.288	68.4	32 43	13 2866
5246	8.7		36.14	+2.8937	+0.0046	+11 12 2.6	-14.809				
5240 5247	8.9		55.08	2.8442	0.0037	14 10 27.7	14.790	0.286	75.0 84.4 82.7	30 42 743 5 Beob.	II 2744 I4 2809
5248	9.0	50		2.8985	0.0037	10 52 54.8	14.781	i i	75.0	30 42 743	10 2764
5249	8.7	50		2.9075	0.0049	10 19 49.8	1	1	68.3	26 28	10 2765
5250	9.0	50		2.8295	1		1		_	742 771 773	15 2795
											. 5 -1,5
	. K	υm; δ.1	8.0 6.8	7.3	² BD 7.4	* BD 7.8;	ocnatz. 8.	4 0.5	7.5 6	.5; BD 6.5	



6.0 8.9 8.3 8.7 9.2 6.9 ¹ 8.9 8.2 8.6 8.5 ³ 8.8 8.8 9.2	14 ^h	50 50 51 52 52 52 52 52 52 52	19:29 34.13 47.31 40.21 17.21 21.71 22.55 26.46 51.49 53.71	+2:8306 2.8339 2.8519 2.8504 2.9025 +2.8354 2.8278 2.9111 2.8967	+0.0035 0.0036 0.0039 0.0039 0.0048 +0.0037 0.0036	14 4 13 3 13 4 10 3	-	-14.766 14.752 14.739 14.686 14.650	+0"286 0.286 0.288 0.289	84.4 82.7 68.8		nd. C eob.	at.		14	2796 2811 2867
8.3 8.7 9.2 6.9 ¹ 8.9 8.2 8.6 8.5 ² 8.8 8.8 9.2	14	50 50 51 52 52 52 52 52 52 52 53	34.13 47.31 40.21 17.21 21.71 22.55 26.46 51.49	2.8519 2.8504 2.9025 +2.8354 2.8278 2.9111	0.0039 0.0039 0.0048 +0.0037 0.0036	14 4 13 3 13 4 10 3	14 33.0 39 29.4 11 44.8 32 1.1	14.739 14.686	0.288	68.8	_					
8.7 9.2 6.9 ¹ 8.9 8.2 8.6 8.5 ² 8.8 8.8 9.2	·	51 52 52 52 52 52 52 52 52 52	40.21 17.21 21.71 22.55 26.46 51.49	2.8504 2.9025 +2.8354 2.8278 2.9111	0.0039 0.0048 +0.0037 0.0036	13 4 10 3 +14 3	41 44.8 32 I.I	14.686	!		34	112			13	2867
9.2 6.9 ¹ 8.9 8.2 8.6 8.5 ² 8.8 8.8 9.2	·	5 ² 5 ² 5 ² 5 ² 5 ² 5 ² 5 ³	17.21 21.71 22.55 26.46 51.49	2.9025 +2.8354 2.8278 2.9111	0.0048 +0.0037 0.0036	10 ; +14 ;	32 1.1	1 -	0.280							
6.9 ¹ 8.9 8.2 8.6 8.5 ² 8.8 8.8 9.2	·	5 ² 5 ² 5 ² 5 ² 5 ² 5 ³	21.71 22.55 26.46 51.49	+2.8354 2.8278 2.9111	+0.0037 0.0036	+14 (-	14.650	0.209	68.8 •	34	112			13	2869
8.9 8.2 8.6 8.5 ² 8.8 8.8 9.2	·	5 ² 5 ² 5 ² 5 ² 5 ³	22.55 26.46 51.49	2.8278 2.9111	0.0036		12 21.5		0.295	68.3	26	28			10	2768
8.9 8.2 8.6 8.5 ² 8.8 8.8 9.2	·	5 ² 5 ² 5 ² 5 ² 5 ³	22.55 26.46 51.49	2.8278 2.9111	0.0036			-14.645	+0.289	84.4 82.7	< B	eob.			14	2812
8.2 8.6 8.5 ² 8.8 8.8 9.2	14	52 52 52 53	26.46 51.49	2.9111	-		58 57.0	14.644	0.288	84.4 82.7		eob.				2799
8.6 8.5 ² 8.8 8.8 8.8 9.2	14	5 ² 5 ² 53	51.49	1 1	0.0050	10	0 2.4	14.640	0.296	75.9	26	28	375	378	_	2769
8.5 ² 8.8 8.8 8.8 9.2	14	52 53	_	2.0UD7	0.0048		51 22.0	14.615	0.295	75.0	30	42	743	3,-		2770
8.8 8.8 8.8 9.2	14	53	22.1-	2.8679	0.0043	`	34 49.3	14.613	0.293	68.4	32	43	143			2767
8.8 8.8 9.2	14		_				_			•	_					
8.8 9.2		53	36.23	+2.8475	+0.0040	_	4 42.3	-14.571	+0.292	68.8	34	112				2875
9.2		"	56.56	2.8512	0.0040		30 24.7	14.550	0.292	68.8	34	112				2877
-		54	1.04	2.8678	0.0043	12 3	31 19.6	14.546	0.294	68.4	32	43				2770
8.5		54	21.54*	2.8266	0.0036	14 !	55 19.3	14.525	0.290	89.7	742	771	773			2804
		54	22.85	2.8455	0.0039	13 4	19 5⋅4	14.524	0.292	68.8	34	I I 2			13	2879
8.7	14	54	26.51*	+2.8598	+0.0042	+12 !	58 23.2	-14.520	+0.294	68.8	34	112			13	288 0
9.3		54	28.74	2.9074	0.0050	10	8 4.2	14.518	0.299	83.4	375	378				2774]
8.8		-			·		•	-	1				743			2753
		-	-	l I	· _					1	_			743		2776
- 1												-	•	, ,,		2884
1																
8.8	14								1 1	75.0	_					2756
8.5			5.58	1 .	0.0046	1		14.420	0.298	75.0	_	-				2758
9.3			8.9 0			12 3	39 5 6.5 °	14.417	0.296	79.4			77 I	773		2772
8.9		56	9.17	2.8314		14 3	31 41.7	14.416	0.293		5 B					2821
8.9		56	24.06	2.8774	0.0045	11 4	19 37.7	14.401	0.298	68.4	32	43			11	2759
8.7	14	56	30.26	+2.8932	+0.0048	+10	3 22.4	-14.395	+0.300	75.0	26	28	743		10	2778
8.6	- 4		-	1			-				34	112				2823
		-		1 .							26	28	375	378		2780
		٠.	_						-		30	42				2760
8.8		-		_					_							2824
- 1		_														,
8.8	14		-			1					-	-				2774
9.2		57		1					1		_	_				2775
8.8		57			0.0043				· ·	1	-					
		57	•							1	-					2779
8.6		58	1.55	2.8455	0.0041	13 3	35 51.4	14.302	0.297	68.8	34	112			13	2889
8.3	14	58	2.94	+2.8862	+0.0048	+111	3 29.7	-14.301	+0.301	75.0	30	42	743		11	2762
9.1	•	•		1					0.301	81.2	5 B		-			2763
8.4								1	0.296	68.8						2828
8.7							_		0.297							283 0
8.2									0.297							2831
ı	_			i i		1										
8.8	14										-		. 2/T\			
8.7									(30(3)	742		
		-			-				1							2785
8.6																
8.8		59	50.00	2.9053	0.0051	10	1 23.7	14.191	0.305	75.9	20	28	375	378	10	2700
9.1	15	0	8.74	+2.8758	+0.0047	+11	3 55-3	-14.172	+0.303	75.0	30	42	743		11	2770
8.6	•				0.0048			1	0.304	75.0	30					2771
8.6		0			0.0047			14.137	0.304	75.0	30					2772
9.0		0									_					2836
8.6		I) 182	742		
	_		•					-								
					3D 7.8; So	chätz. 8.6	8.5	• BD 8	.4; Schä	z. 8.9 8.9		10.	-3 pra	ec. 3	8 25	⁻ A.
	3.8 3.5 3.5 3.5 3.5 3.7 3.6 3.7 3.7 3.7 3.7 3.7 3.7 3.7 3.7 3.7 3.7	3.8 3.5 3.9 3.8 3.5 3.3 3.7 3.6 3.3 3.7 3.8 3.7 3.8 3.7 3.8 3.7 3.8 3.7 3.8 3.7 3.8 3.7 3.8 3.7 3.8 3.7 3.8 3.7 3.8 3.7 3.8 3.7 3.8 3.7 3.8 3.7 3.8 3.8 3.7 3.8 3.8 3.7 3.8 3.8 3.8 3.8 3.8 3.8 3.8 3.8	3.8 54 3.5 55 3.8 14 55 3.5 56 3.3 56 3.7 14 56 3.6 56 3.7 14 56 3.6 56 3.7 56 3.8 14 57 58 3.8 14 57 58 3.8 14 57 58 3.8 14 58 3.7 59 3.8 14 58 3.7 59 3.8 59 3.7 59 3.8 59 3.7 59 3.8 59 3.7 59 3.8 59 3.7 59 3.8 59 3.8 59 3.9 59 3.1 59 3.1 59 3.2 59 3.3 59 3.4 58 3.7 59 3.8 59 3.8 59 3.8 59 3.8 59 3.9 59 3.1 59 3.1 59 3.2 59 3.3 59 3.3 59 3.4 58 3.7 59 3.8 5	3.8 54 36.04 3.5 55 23.07 3.9 55 53.54 3.8 14 55 58.41 56 5.58 56 8.90 3.9 56 9.17 56 24.06 3.6 56 30.26 56 46.09 3.6 56 52.07 56 52.07 3.8 14 57 2.05 57 29.14 57 52.68 58 1.55 3.8 1.4 57 2.05 57 52.68 3.8 1.55 58 25.57 59 13.02 59 15.98 3.6 58 25.57 59 13.02 59 15.98 3.7 59 15.98 34.10 59 30.00 3.8 15 0 23.55 0 42.55 3.6 0 42.55 0 52.95 3.6 1 3.07 1 7.5 8.1 5.8 6.5 6.5 6.5	3.8 54 36.04 2.8811 3.5 55 23.07 2.8946 3.9 55 53.54 2.8449 3.8 14 55 58.41 +2.8869 3.5 56 5.58 2.8807 3.6 56 9.17 2.8314 3.9 56 24.06 2.8774 3.6 56 30.26 +2.8932 2.8406 2.8406 2.8406 3.3 56 50.81 2.9079 3.6 56 50.81 2.9079 3.7 56 52.07 2.8883 3.8 14 57 2.05 +2.8736 3.8 14 57 2.05 +2.8736 3.8 14 57 2.05 +2.8736 3.8 14 57 2.05 +2.8736 3.8 1.55 2.8455 2.8455 3.3 14 58 2.94 +2.8862 3.3 14 58 2.94 +2.8862 3.4	3.8 54 36.04 2.8811 0.0046 3.5 55 23.07 2.8946 0.0040 3.8 14 55 58.41 +2.8869 +0.0047 3.5 56 5.58 2.8807 0.0046 3.6 56 8.90 2.8634 0.0043 3.9 56 24.06 2.8774 0.0045 3.6 56 46.09 2.8406 0.0040 3.6 56 46.09 2.8406 0.0040 3.3 56 52.07 2.8883 0.0048 3.8 14 57 2.05 +2.8736 +0.0045 3.8 14 57 2.05 +2.8736 +0.0045 3.8 14 57 2.05 +2.8736 +0.0045 3.8 14 57 2.05 +2.8736 +0.0045 3.8 14 57 2.05 +2.8736 +0.0045 3.8 14 57 2.05 +2.8736 +0.0045 3.6 14 58 2.94	3.8 54 36.04 2.8811 0.0046 11 2.8946 0.0048 10 3.5 3.5 55 23.07 2.8946 0.0048 10 3.6 3.7 2.8449 0.0040 13 3.8 14 55 58.41 +2.8869 +0.0047 +11 3.6 3.6 56 5.58 2.8807 0.0046 11 3.7 3.8 3.6 56 5.58 2.8634 0.0043 12 3.7 3.8 3.6 9.17 2.8314 0.0038 14 3.8 3.9 3.6 2.8063 0.0045 11 3.8 3.6 3.6 4.28932 +0.0045 11 3.8 4.0 3.8 4.0 3.8 4.0 3.8 4.0 3.8 4.0 3.8 4.0 3.8 4.0 3.8 4.0 3.8 4.0 3.8 4.0 3.8 4.0 3.8 4.0 3.8 4.0 3.8 4.0 3.8 4.0 3.8 4.0 3.8 4.0 3.8 4.0 3.0 4.0 3.8 4.0 3.0 <td< td=""><td>3.8 54 36.04 2.8811 0.0046 11 42 7.0 3.5 55 23.07 2.8946 0.0048 10 51 32.6 3.9 55 53.54 2.8849 0.0040 13 45 35.0 3.8 14 55 58.41 +2.8869 +0.0047 +11 17 24.3 3.5 56 5.58 2.8807 0.0046 12 39 56.5° 3.9 56 8.90 2.8634 0.0043 12 39 56.5° 3.9 56 24.06 2.8774 0.0045 11 49 37.7 3.6 56 30.26 +2.8932 +0.0048 +10 53 22.4 3.6 56 50.81 2.9079 0.0051 9 59 47.0 3.7 56 52.07 2.8883 0.0048 11 9 31.5 3.8 14 57 2.05 +2.8736 +0.0045 +12 0 57.4 3.8 15</td><td>3.8 54 36.04 2.8811 0.0046 11 42 7.0 14.511 3.5 55 23.07 2.8946 0.0048 10 51 32.6 14.463 3.9 55 53.54 2.8449 0.0040 13 45 35.0 14.432 3.8 14 55 58.41 +2.8869 +0.0047 +11 17 24.3 -14.427 3.5 56 5.58 2.8807 0.0046 11 38 54.0 14.420 3.9 56 9.17 2.8314 0.0038 14 31 41.7 14.417 3.9 56 9.17 2.8314 0.0038 14 31 41.7 14.463 3.7 56 32.06 2.8406 0.0045 11 49 37.7 14.461 3.7 14 56 30.26 2.8406 0.0040 13 57 3.9 14.373 3.6 56 46.09 2.8826 0.0048 11 9 31.5 14.373</td><td>3.8 54 36.04 2.8811 0.0046 11 42 7.0 14.511 0.296 3.5 55 23.07 2.8946 0.0048 10 51 32.6 11.463 0.299 3.8 14 55 58.41 +2.8869 +0.0047 +11 17 24.3 -14.427 +0.299 3.5 56 5.58 2.8807 0.0046 11 38 54.0 14.427 +0.299 3.3 56 9.17 2.8314 0.0038 12 31 41.7 14.417 0.296 3.9 56 24.06 2.8774 0.0045 11 49 37.7 14.401 0.298 3.7 14 56 30.26 +2.8932 +0.0045 11 49 37.7 14.416 0.293 3.7 56 50.81 2.9079 0.0051 9 59 47.0 14.374 0.302 3.8 14 57 2.05 +2.8736 0.0048 11 9 31.5 14.373 0.300 <td>3.8 54 36.04 2.8811 0.0046 11 42 7.0 14.511 0.296 75.0 3.5 55 23.07 2.8946 0.0048 10 51 32.6 14.463 0.299 73.4 3.9 55 53.54 2.8449 0.0040 13 45 35.0 14.432 0.294 68.8 3.8 14 55 58.41 +2.8869 +0.0047 +11 17 24.3 -14.427 +0.299 75.0 3.3 56 8.90 2.8634 0.0043 12 39 56.5 14.417 0.296 77.0 3.9 56 9.17 2.8314 0.0038 14 31 41.7 14.416 0.293 68.4 3.7 14 56 30.26 +2.8932 +0.0045 11 49 37.7 14.401 0.298 68.4 3.7 14 56 30.26 +2.8932 +0.0045 13 57 33.9 14.374 0.302 75.0 3.6 56 50.81 2.9079 0.0051 9 59 47.0 14.374 0.302 75.0 3.8 14 57 2.05 +2.8736 +0.0045 12 0 57.4 -14.363 +0.298 68.4 3.8 57 2.68 2.86</td><td>3.8 54 36.04 2.8811 0.0046 11 42 7.0 14.511 0.296 75.0 30 3.5 55 23.07 2.8849 0.0048 10 51 32.6 14.463 0.299 73.4 28 3.6 55 53.54 2.8449 0.0040 13 45 35.0 14.427 0.294 68.8 34 3.8 14 55 58.1 2.8807 0.0046 11 38 54.0 0.298 75.0 30 3.5 56 8.90 2.8634 0.0043 12 39 56.5* 14.417 0.296 75.0 30 3.9 56 9.17 2.8314 0.0048 14 31 41.7 14.416 0.298 68.4 32 3.7 14 56 30.26 +2.8932 +0.0048 +10 53 22.4 -14.395 +0.300 75.0 26 3.6 56 56.09 2.8466 0.0040 13 57 3.9 14.373 0.302</td><td>3.8 54 36.04 2.8811 0.0046 11 42 7.0 14.511 0.296 75.0 30 42 3.5 55 23.07 2.8846 0.0048 10 51 32.6 14.463 0.294 73.4 28 30 3.9 55 53.54 1.8489 0.0040 13 45 35.50 14.432 0.294 75.0 30 42 3.5 56 5.58 2.8807 0.0046 11 38 5.0 14.427 0.298 75.0 30 42 3.3 56 8.917 2.8314 0.0038 14 31 41.7 14.410 0.296 79.4 32 43 3.9 56 9.17 2.8314 0.0048 11 37.7 14.410 0.298 68.4 32 43 3.7 14 56 30.26 42.8932 +0.0048 +10 33 2.4 14.379 0.295 68.4 32 43 3.7 56 50.81 2.8906 0.00</td><td>3.8 54 36.04 2.8811 0.0046 11 42 7.0 14.511 0.296 75.0 30 42 743 3.5 55 23.07 2.8846 0.0040 10 51 32.6 14.432 0.294 68.8 34 112 3.8 14 55 53.54 +2.8869 +0.0047 +11 17 24.3 -14.427 +0.299 75.0 30 42 743 3.5 56 5.58 2.88634 0.0045 11 38 54.0 0.298 75.0 30 42 743 3.9 56 9.17 2.8314 0.0038 14 31 41.7 14.417 0.296 79.4 32 43 711 3.9 56 9.17 2.8314 0.0045 11 49 37.7 14.417 0.296 79.4 32 43 71 3.9 14 56 30.6 56 50.81 2.9079 0.0051 9 59 47.0 14.339 0.295 68.8</td><td>1.8</td><td>1.8</td></td></td<>	3.8 54 36.04 2.8811 0.0046 11 42 7.0 3.5 55 23.07 2.8946 0.0048 10 51 32.6 3.9 55 53.54 2.8849 0.0040 13 45 35.0 3.8 14 55 58.41 +2.8869 +0.0047 +11 17 24.3 3.5 56 5.58 2.8807 0.0046 12 39 56.5° 3.9 56 8.90 2.8634 0.0043 12 39 56.5° 3.9 56 24.06 2.8774 0.0045 11 49 37.7 3.6 56 30.26 +2.8932 +0.0048 +10 53 22.4 3.6 56 50.81 2.9079 0.0051 9 59 47.0 3.7 56 52.07 2.8883 0.0048 11 9 31.5 3.8 14 57 2.05 +2.8736 +0.0045 +12 0 57.4 3.8 15	3.8 54 36.04 2.8811 0.0046 11 42 7.0 14.511 3.5 55 23.07 2.8946 0.0048 10 51 32.6 14.463 3.9 55 53.54 2.8449 0.0040 13 45 35.0 14.432 3.8 14 55 58.41 +2.8869 +0.0047 +11 17 24.3 -14.427 3.5 56 5.58 2.8807 0.0046 11 38 54.0 14.420 3.9 56 9.17 2.8314 0.0038 14 31 41.7 14.417 3.9 56 9.17 2.8314 0.0038 14 31 41.7 14.463 3.7 56 32.06 2.8406 0.0045 11 49 37.7 14.461 3.7 14 56 30.26 2.8406 0.0040 13 57 3.9 14.373 3.6 56 46.09 2.8826 0.0048 11 9 31.5 14.373	3.8 54 36.04 2.8811 0.0046 11 42 7.0 14.511 0.296 3.5 55 23.07 2.8946 0.0048 10 51 32.6 11.463 0.299 3.8 14 55 58.41 +2.8869 +0.0047 +11 17 24.3 -14.427 +0.299 3.5 56 5.58 2.8807 0.0046 11 38 54.0 14.427 +0.299 3.3 56 9.17 2.8314 0.0038 12 31 41.7 14.417 0.296 3.9 56 24.06 2.8774 0.0045 11 49 37.7 14.401 0.298 3.7 14 56 30.26 +2.8932 +0.0045 11 49 37.7 14.416 0.293 3.7 56 50.81 2.9079 0.0051 9 59 47.0 14.374 0.302 3.8 14 57 2.05 +2.8736 0.0048 11 9 31.5 14.373 0.300 <td>3.8 54 36.04 2.8811 0.0046 11 42 7.0 14.511 0.296 75.0 3.5 55 23.07 2.8946 0.0048 10 51 32.6 14.463 0.299 73.4 3.9 55 53.54 2.8449 0.0040 13 45 35.0 14.432 0.294 68.8 3.8 14 55 58.41 +2.8869 +0.0047 +11 17 24.3 -14.427 +0.299 75.0 3.3 56 8.90 2.8634 0.0043 12 39 56.5 14.417 0.296 77.0 3.9 56 9.17 2.8314 0.0038 14 31 41.7 14.416 0.293 68.4 3.7 14 56 30.26 +2.8932 +0.0045 11 49 37.7 14.401 0.298 68.4 3.7 14 56 30.26 +2.8932 +0.0045 13 57 33.9 14.374 0.302 75.0 3.6 56 50.81 2.9079 0.0051 9 59 47.0 14.374 0.302 75.0 3.8 14 57 2.05 +2.8736 +0.0045 12 0 57.4 -14.363 +0.298 68.4 3.8 57 2.68 2.86</td> <td>3.8 54 36.04 2.8811 0.0046 11 42 7.0 14.511 0.296 75.0 30 3.5 55 23.07 2.8849 0.0048 10 51 32.6 14.463 0.299 73.4 28 3.6 55 53.54 2.8449 0.0040 13 45 35.0 14.427 0.294 68.8 34 3.8 14 55 58.1 2.8807 0.0046 11 38 54.0 0.298 75.0 30 3.5 56 8.90 2.8634 0.0043 12 39 56.5* 14.417 0.296 75.0 30 3.9 56 9.17 2.8314 0.0048 14 31 41.7 14.416 0.298 68.4 32 3.7 14 56 30.26 +2.8932 +0.0048 +10 53 22.4 -14.395 +0.300 75.0 26 3.6 56 56.09 2.8466 0.0040 13 57 3.9 14.373 0.302</td> <td>3.8 54 36.04 2.8811 0.0046 11 42 7.0 14.511 0.296 75.0 30 42 3.5 55 23.07 2.8846 0.0048 10 51 32.6 14.463 0.294 73.4 28 30 3.9 55 53.54 1.8489 0.0040 13 45 35.50 14.432 0.294 75.0 30 42 3.5 56 5.58 2.8807 0.0046 11 38 5.0 14.427 0.298 75.0 30 42 3.3 56 8.917 2.8314 0.0038 14 31 41.7 14.410 0.296 79.4 32 43 3.9 56 9.17 2.8314 0.0048 11 37.7 14.410 0.298 68.4 32 43 3.7 14 56 30.26 42.8932 +0.0048 +10 33 2.4 14.379 0.295 68.4 32 43 3.7 56 50.81 2.8906 0.00</td> <td>3.8 54 36.04 2.8811 0.0046 11 42 7.0 14.511 0.296 75.0 30 42 743 3.5 55 23.07 2.8846 0.0040 10 51 32.6 14.432 0.294 68.8 34 112 3.8 14 55 53.54 +2.8869 +0.0047 +11 17 24.3 -14.427 +0.299 75.0 30 42 743 3.5 56 5.58 2.88634 0.0045 11 38 54.0 0.298 75.0 30 42 743 3.9 56 9.17 2.8314 0.0038 14 31 41.7 14.417 0.296 79.4 32 43 711 3.9 56 9.17 2.8314 0.0045 11 49 37.7 14.417 0.296 79.4 32 43 71 3.9 14 56 30.6 56 50.81 2.9079 0.0051 9 59 47.0 14.339 0.295 68.8</td> <td>1.8</td> <td>1.8</td>	3.8 54 36.04 2.8811 0.0046 11 42 7.0 14.511 0.296 75.0 3.5 55 23.07 2.8946 0.0048 10 51 32.6 14.463 0.299 73.4 3.9 55 53.54 2.8449 0.0040 13 45 35.0 14.432 0.294 68.8 3.8 14 55 58.41 +2.8869 +0.0047 +11 17 24.3 -14.427 +0.299 75.0 3.3 56 8.90 2.8634 0.0043 12 39 56.5 14.417 0.296 77.0 3.9 56 9.17 2.8314 0.0038 14 31 41.7 14.416 0.293 68.4 3.7 14 56 30.26 +2.8932 +0.0045 11 49 37.7 14.401 0.298 68.4 3.7 14 56 30.26 +2.8932 +0.0045 13 57 33.9 14.374 0.302 75.0 3.6 56 50.81 2.9079 0.0051 9 59 47.0 14.374 0.302 75.0 3.8 14 57 2.05 +2.8736 +0.0045 12 0 57.4 -14.363 +0.298 68.4 3.8 57 2.68 2.86	3.8 54 36.04 2.8811 0.0046 11 42 7.0 14.511 0.296 75.0 30 3.5 55 23.07 2.8849 0.0048 10 51 32.6 14.463 0.299 73.4 28 3.6 55 53.54 2.8449 0.0040 13 45 35.0 14.427 0.294 68.8 34 3.8 14 55 58.1 2.8807 0.0046 11 38 54.0 0.298 75.0 30 3.5 56 8.90 2.8634 0.0043 12 39 56.5* 14.417 0.296 75.0 30 3.9 56 9.17 2.8314 0.0048 14 31 41.7 14.416 0.298 68.4 32 3.7 14 56 30.26 +2.8932 +0.0048 +10 53 22.4 -14.395 +0.300 75.0 26 3.6 56 56.09 2.8466 0.0040 13 57 3.9 14.373 0.302	3.8 54 36.04 2.8811 0.0046 11 42 7.0 14.511 0.296 75.0 30 42 3.5 55 23.07 2.8846 0.0048 10 51 32.6 14.463 0.294 73.4 28 30 3.9 55 53.54 1.8489 0.0040 13 45 35.50 14.432 0.294 75.0 30 42 3.5 56 5.58 2.8807 0.0046 11 38 5.0 14.427 0.298 75.0 30 42 3.3 56 8.917 2.8314 0.0038 14 31 41.7 14.410 0.296 79.4 32 43 3.9 56 9.17 2.8314 0.0048 11 37.7 14.410 0.298 68.4 32 43 3.7 14 56 30.26 42.8932 +0.0048 +10 33 2.4 14.379 0.295 68.4 32 43 3.7 56 50.81 2.8906 0.00	3.8 54 36.04 2.8811 0.0046 11 42 7.0 14.511 0.296 75.0 30 42 743 3.5 55 23.07 2.8846 0.0040 10 51 32.6 14.432 0.294 68.8 34 112 3.8 14 55 53.54 +2.8869 +0.0047 +11 17 24.3 -14.427 +0.299 75.0 30 42 743 3.5 56 5.58 2.88634 0.0045 11 38 54.0 0.298 75.0 30 42 743 3.9 56 9.17 2.8314 0.0038 14 31 41.7 14.417 0.296 79.4 32 43 711 3.9 56 9.17 2.8314 0.0045 11 49 37.7 14.417 0.296 79.4 32 43 71 3.9 14 56 30.6 56 50.81 2.9079 0.0051 9 59 47.0 14.339 0.295 68.8	1.8	1.8



Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	l. 18	875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	3. D.
5301	8.5	15h 1s	6.56	+2:8384	+0.0041	+13°	49'	43.4	-14.112	+0:300	69.8	34	112			136	2894
5302	8.5 ¹	_	11.44	2.8913	0.0049			44.34	1	0.306	72.6		Beob.				2789
5303	8.42	1		2.8871	0.0049	4		56.8	14.096	0.305	72.2		Beob.				2774
5304	9.0	1	24.94	2.8992	0.0051			39.2		0.307	68.6	26	28	37	115		2791
5305	8.9	1	42.68	2.8575	0.0044			27.3	14.074	0.303	68.4	32	41	43			2791
1			-			ł						1		_			
5306	9.0	15 1	43.18	+2.8619 2.8898	0.0045	+12	•	8.7 28.5	-14.074 14.070	+0.303	68.9	32	41	_	175		2790
5307	9:1 8.4	1	46.45	2.8900					1	0.306	89.7 70.8	743	770 Beob.	777			2793
5308	_ `	2	3.23	-	0.0049		49		14.053	0.307							2795
5309	8.9 8.8	2	3.42	2.8192	0.0039			23.84	14.053	0.299	74-4 73-	1 -	Beob.				2839
5310	0.0	2	9.14	2.8799	0.0040	l		45.2	14.047	0.306	72.0	1 ' "	Beob.			11	2775
5311	8.o ³	15 2	19.11	+2.8936	+0.0050			42.7	-14.036	+0.307	68.6	26	28	37	115	10	2797
5312	9.1	2	20.43	2.8569	0.0044	12	42	16.6	14.035	0.303	68.4	32	41	43		12	2793
5313	8.8	2	34.66	2.8411	0.0042	13	35	35.5	14.020	0.302	68.8	34	J I 2			13	2898
5314	1.8	2	36.85	2.8937	0.0050		_	47.8		0.308	68.6	26	28	37	115	10	2798
5315	8.14	2	48.27	2.8519	0.0044	12	58	5.8	14.006	0.303	68.9	32	41	43	175	13	2899
5316	7.75	15 2	58.80	+2.8386	+0.0042	+13	42	43.6	-13.995	+0.302	70.4	171	178			12	2901
5317	8.8	3	5.02	2.8310	0.0041	-		57.6	13.989	0.302	84.8	171		770	777	_	2840
5318	8.9	3	25.24	2.8414	0.0042			38.9	13.967	0.303	70.4	170		178			2904
5319	8.9	4	5.75	2.8533	0.0044	_	-	15.7	13.925	0.305	69.4	41	175	- 1,5		_	2795
*5320	8.0	4	33.07	2.8647	0.0046	12		53.6	13.896	0.307	69.4	41	175				2796
1	! I	•		1.		İ						1					
5321	8.7	15 4	39.39*	+2.9001	+0.0052	+10	-	10.3	-13.890		81.2	1	Beob.				2801
5322	8.7	5	6.88	2.8183	0.0040	Ŀ	_	33.2	13.861	0.303	70.4	171	182				2843
5323	9.1	5	7.82	2.8503	0.0044	8	-		13.860	0.306	69.4	41	175	_			2799
5324	8.9	5	10.64	2.8387	0.0043	I		53.1	13.857	0.305	70.4		178				2905
5325	8.5	5	19.48	2.8400	0.0043	13	30	20.3	13.847	0.305	80.4	170	178	770	777	13	2906
5326	8.46	15 5	36.90	+2.8911	+0.0051	+10	35	54.5	-13.829	+0.311	68.9	37	115			10	2803
5327	7.87	5	46.55	2.8894	0.0050	10	4 I	20.0	13.819	0.311	68.9	37	115				2804
5328	8.58	5	51.64	2.8672	0.0047	11	56	47.0	13.813	0.309	69.6	39	116	169	173		2801
5329	8.09	5	52.91	2.8969	0.0052	10	15	3·3*	13.812	0.312	79.6	37		770	_	10	2805
5330	8.8	6	0.48	2.8534	0.0045	12	42	59.9	13.804	0.308	69.4	41	175			12	2802
5331	8.9	15 6	15.45	+2.8149	+0.0040	+14	F0	F 4 2	_13.788	+0.304	80.4	171	182	770			2845
5332	9.0	6	40.07	2.8953	0.0052		-	46.0	13.762	0.313	79.6	37		770 779			2808
	7.910	6	47.11	2.8800	0.0032	i		31.4			69.6			169			2780
5333 5334	8.5	7	0.54	2.8997	0.0049	9		55.3	13.755	0.311	79.0		Beob.	109	- 13		2810
	8.5	7		2.8336	0.0032			34.7	13.711	0.314	79.4	1	178				2908
5335	1	′	-1.77		0.0043	i '3	74	34.1			10.4	1	•			l * ³	2900
5336	8.7		41.59	+2.8363	+0.0043	+13			-13.697	1	70.4		178				2910
5337	9.1	7	41.91	2.8658	0.0047	1	-	11.3	13.696	1	69.7		169	173			2806
5338	8.9	7		2.8642	0.0047	1		16.1	13.694	1	69.4		175				2807
5339	9.2	7	• • • •	2.8517	0.0045		-	18.3	13.689	1	69.4	1	175				2810
5340	8.8	7	48.66	2.8555	0.0046	12	30	31.9	13.689	0.310	69.4	41	175			12	2809
*5341	8.6	15 7	55.89	+2.8118	+0.0040	+14	55	2.7	-13.681	+0.305	70.4	171	182			14	2850
5342	8.9	8	6.92	2.8783	0.0049			44.9	13.670		69.7	1	169	173	į		2783
5343	8.811	8	26.83	2.8769	0.0049			29.9	13.648		69.7		_	_			2784
5344	8.8	8	32.60	2.8857	0.0051	1		31.9	13.642	1	76.0	•	115				2814
5345	9.0	8	35.51	2.8351	0.0043			58.o	13.639		70.4		178				2911
	i 1	0				ŀ				1							-
5346	8.9	15 8	48.55	+2.8346		+13		_	-13.625	1	81.9	178				-	2912]
5347	8.7	9	8.14	2.8232	0.0042			32.8	13.604	-	80.4			770	777		2852
5348	7.6 ¹²		33.51	2.8882	_	l .		30.7	13.577	Į.	68.9		115				2816
5349	8.7	10	•	2.8753			-	18.1	13.536	1	69.7		169	173			2786
5350	7.9 ¹⁸	10	13.36	2.8275	0.0043	1 13	50	1.9	13.534	0.310	70.4	170	178		١	14	2853
	1 B	D 8.o	2 BD 7	.5; Schätz	z. 8.4 8.5	8.1 8.4	8.6	8.3	* 8.o	7.5 8.0 8	3.6 4 I	BD 7.0	; Sch	ätz. 8.	o 8.1	8.0	8.3

¹ BD 8.0 ² BD 7.5; Schätz. 8.4 8.5 8.1 8.4 8.6 8.3 ⁸ 8.0 7.5 8.0 8.6 ⁴ BD 7.0; Schätz. 8.0 8.1 8.0 8.3 ⁶ BD 6.2; Schätz. 7.7 7.8 ⁶ BD 7.8 ⁷ BD 7.1 ⁸ BD 7.8 ⁹ 8.1 8.5 7.7 7.6; BD 7.3 ¹⁰ BD 6.7; Schätz. 8.0 - 8.0 7.7 ¹¹ 9^m.3 praec. 0.5 50 B. ¹² 7.0 8.3; BD 7.1 ¹⁸ BD 6.8; Schätz. 7.8 8.0

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl.	. 1875	Ртаес.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
5351	8.8	15 ^h 10	m 18:51	+2:8089	+0.0040	+14°	56' 15"5	-13.529	+0."308	70.4	171	181			I4°	2854
5352	8.8	-	23.62	2.8912	0.0052		23 38.5	13.523	0.317	68.9		115				2817
5353	7.61	10	33.36	2.8949	0.0052		10 31.2	13.513	0.318	76.1		-	375	378	10	2818
5354	8.3	11	3.95	2.8128	0.0041	14	41 6.9	13.480	0.309	70.4	171	181	-		14	2856
5355	8.8	11	51.89	2.8563	0.0047	12	16 7.2	13.428	0.315	69.4	41	175			12	2818
5356	8.8	15 11	54.58	+2.8314	+0.0044	+13	37 58.5	-13.425	+0.312	70.4	170	178			13	2919
5357	9.1	12		2.8921	0.0052		16 14.4	13.405	0.319	68.9	37	115			_	2820
*5358	8.1	12	42.34	2.8807	0.0051	10		13.373	0.319	68.9	37	115			10	2823
5359	9.0	12	52.76	2.8193	0.0042	14	14 7.6	13.362	0.312	70.4	171	181			14	2861
5360	9.0	13	55.17	2.8318	0.0044	13	30 18.6	13.294	0.315	70.4	170	178			13	2922
5361	8.12	15 14	15.66	+2.8034	+0.0041	+15	0 52.7	-13.271	+0.312	70.4	171	181			15	2845
5362	9.0	14	٠.	2.8589	0.0048		59 47.0	13.244	0.319	69.7		169	173			2826
5363	8.9	15	7.04	2.8855	0.0052	10		13.215	0.322	68.9	37	115			10	2830
5364	8.3*	15	27.00	2.8218	0.0044	13	58 5.8	13.193	0.315	80.4	171	181	770	777	14	2863
5365	9.64	15	45.92	2.8495	0.0047	12 :	27 25.7	13.172	0.319	90.3	770	777			12	2827
5366	var.§	15 15	48.47	+2.8065	+0.0042	+14	45 54.3	-13.169	+0.314	92.4	777	R			14	2864
5367	8.5	15		2.8770	0.0051		57 13.9	13.159	0.322	69.7		169	173		-	2794
5368	6.7	16		2.8386	0.0046		0 58.3	13.126	0.318	69.4		175				2928
5369	9.1	16	31.96*	2.8234	0.0044	1	49 44.6	13.122	0.317	81.9	170	R			[13	2929]
5370	8.4	16	46.27	2.8929	0.0053	10	2 50.0	13.106	0.325	76.1	37	115	375	378	10	2835
5371	8.8	15 16	48.79	+2.8874	+0.0053	+10 2	20 54.8	-13.103	+0.324	68.9	37	115			10	2836
5372	8.6	16		2.8470	0.0047		32 30.9	13.095	0.320	69.4	41	175				2829
5373	8.2	17		2.8232	0.0044		48 53.1	13.089	0.317	70.4		178				2930
*5374	9.0	17		2.8603	0.0049		48 51.3	13.088	0.322	69.7		169	173		_	2796
5375	8.9	17	25.35	2.8767	0.0051		54 38.7	13.062	0.324	79.6	37	115	770	777	10	2840
5376	8.7	15 17	27.35 *	+2.8719	+0.0051	+11	10 17.8	—13.060	+0.323	69.7	39	169	173		11	2798
5377	8.7	17		2.8715	0.0051		11 35.7	13.060	0.323	69.7 69.4			173a	:		2799
5378	8.66	17		2.8100	0.0043		29 31.0	13.058	0.317	70.4	171	181				2866
5379	8.4	17		2.8768	0.0051		53 40.7	13.043	0.324	79.6		115	770	777		2843
5380	8.7	17	56.70	2.8554	0.0048	12	2 35.2	13.028	0.322	70.4		175	178			2830
5381	8.6	15 18	5.20	+2.8223	+0.0044	+13	48 35.7	-13.019	+0.319	70.4	170	178			13	2935
5382	7.97		14.93	2.8745			59 57·3	13.008	0.324	69.7	_	169	173		_	2800
5383	8.9	18	-	2.8278	0.0045		29 40.5	12.991	0.320	70.4 70.4	170		181			2936
5384	8.9	18		2.8082	0.0043	14 ;		12.990	0.318	70.4		181			_	2868
5385	8.6	18	49.58	2.8515	0.0048	12	12 44.2	12.969	0.323	69.4	41	175		i	12	2831
5386	7.97	15 18	50.24	+2.8659	+0.0050	+11 2	26 26.1	-12.969	+0.324	69.7	30	169	173		11	2801
*5387	9.18	19		2.8097	0.0043		25 43.7	12.954	0.318	70.4		181	- 13			2869
5388	8.9		19.69	2.8430	0.0047		38 37.8	12.936		83.7		770	777			2833
5389	8.9		19.77	2.8721	0.0051		5 7.4	12.936	0.326	69.7		169				2804
5390	8.8		25.18*	2.8436	0.0047		36 33.5	12.930	0.322	79.9			770	777		2834
5391	8.6		27.81	+2.7978	+0.0042		I 44.3	-12.927	+0.317	70.4	171	181			15	2855
5392	8.9	-	44.60	2.7999	0.0042	_	54 18.4	12.908		70.4		181			-	2873
5393	9.1		17.24	2.7970	0.0042		1 45.3	12.871	0.318	70.4		181				2860
5394	8.4		19.09	2.8283	0.0046		22 49.6	12.869	0.322	80.3		770				2943
5395	8.39		29.73	2.8825	0.0053		28 32.8	12.857	0.328	68.9		115				2853
5396	9.1	15 20	52.67	+2.8621	+0.0050	+11	33 22.0	-12.832	+0.326	69.7	30	169	172		11	2807
5397	8.4	-	16.20	2.8882	0.0053		8 26.0	12.805	0.330	76.6			47I	473		2854
5398	8.010		18.13	2.8192	0.0045		49 0.8	12.803	1	70.4		181	• • -			2946
5399	8.7	i	18.84	2.7967		_	59 20.3	12.802	1	70.4		181				2864
5400	8.9		34.20	2.8846			19 23.4	12.785	1			115				2856
	1 -	7 7 2 2	.1 6.9; E				chätz. 8.2			D 7.8			9.0; S	ch#+		
	•	pentis;		•	.9; Schätz.					q. 3:5 5" A.			7.0; S			
1		•	ätz. 8.0 8			•				•						
1																



Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl.	1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zoi	nen		В	. D.
5401	9.0	15h 21	m 37 : 71	+2:8704	+0:0051	+110	5' 0."3	-12.781	+0.328	69.7	39	169	173		11°	2810
5402	8.9	21	54.36	2.8241	0.0045	13 3	1 52.5	12.762	0.323	70.4	170	181			13	2947
5403	7.61	22	8.41	2.8473	0.0048		7 45-4	12.747	0.326	69.4	4 I	175			12	2838
5404	8.8	22	53.37	2.8745	0.0052	10 4	8 59.2	12.696	0.330	69.7	39	169	173			2863
5405	8.9	23	10.46	2.8822	0.0053	10 2	3 37.5	12.677	0.331	68.9	37	115			10	2864
54062	7.9	15 23	14.84	+2.8241	+0.0046	+13 2	7 53-3	-12.672	+0.325	70.4	170	178			13	2953
5407	9.0	24	23.47	2.8413	0.0048	12 3	0 56.9	12.594	0.328	69.4	41	175			12	2843
5408	8.13	24	28.23	2.8429	0.0048	12 2	5 46.1	12.588	0.328	69.4	4 I	175			12	2844
5409	9.2	24	44.63	2.8225	0.0046	13 2	8 55.3	12.570	0.326	80.4 83.7		178a				2954
5410	9.1	24	45.3 I	2.8224	0.0046	13 2	9 9.4	12.569	0.326	80.4 83.7	1700	178	770	775	,	-734
5411	9.0	15 25	11.89	+2.7936	+0.0043	+14 5	7 8.7	-12.539	+0.323	70.4	171	181			15	2876
5412	8.2	25	49.52	2.7982	0.0043	14 4	1 13.3	12.496	0.324	70.4	171	181			14	2889
5413	9.3	25	53.25	2.8862	0.0054	10	5 2.3	12.492	0.335	88.9	473	R			١,,	2868
5414	8.6	25	53-97	2.8862	0.0054	10	5 14.8	12.491	0.335	76.6	37	115	47 I	473	1,10	2000
5415	8.8	25	53.81	2.8459	0.0049	12 1:	2 35.8	12.491	0.330	79.9	41	175	770	775	12	2850
5416	8.5	15 25	54.65	+2.8015	+0.0044	+14 30	0 34.3*	-12.490	+0.325	70.4	171	181			14	2890
5417	8.6	26		2.8834	0.0054	-	2 42.5	12.446	0.335	68.9	37	115				2871
5418	7.94	26	45.74	2.8610	0.0051	11 2	3 13.1	12.432	0.333	69.7		169	173		11	2816
5419	8.6	26	52.16	2.8666	0.0052	11	5 6.2	12.424	0.334	69.7	39	169	173		11	2818
5420	8.8	26	54.93	2.8768	0.0053	10 3:	2 51.4°	12.421	0.335	79.6	37	115	770	775	10	2873
5421	9.0	15 26	58.57	+2.8048	+0.0044	+14 1	7 22.0	-12.417	+0.327	70.4	171	181			14	2894
5422	8.5	27	• • •	2.8194	0.0046	13 3	•	12.387	0.329	70.4	170	178				2960
5423	8.7	27		2.8471	0.0049	12	_	12.387	0.332	69.4	41	175			_	2852
5424	8.7	27	31.20	2.8448	0.0049		1 57.4	12.380	0.332	69.4	41	175			l	2854
5425	9.0	27	32.21	2.8383	0.0048	12 3:	2 22.2	12.379	0.331	69.4	4 I	175			12	2855
5426	8.76	15 27	52.41	+2.8513	+0.0050	+11 5	1 3.6	-12.355	+0.333	69.7	39	169	173		11	2820
5427	9.0	28		2.8145	0.0046	_	2 53.3	12.298	0.329	70.4		178	-13			2965
5428	8.8	28	43.81	2.8201	0.0046	-	5 33.9	12.296	0.330	70.4		178				2966
5429	6.0	28	49.86	2.8677	0.0052		7 25.5	12.289	0.336	90.3	770	775			ls -	-
5430	4.9	28	49-95	2.8677	0.0052	10 5	7 29.5	12.289	0.336	83.0	l .	770	775		311	2821
5431	9.1	15 29	8.92	+2.8253	+0.0047	+13	8 24.4	-12.267	+0.331	69.4	41	175			,,	2967
5432	8.9	29	9.49	2.8741	0.0053		6 40.5	12.267	0.337	68.9	37	115				2879
5433	9.0	_	13.79	2.8594	0.0051	_	2 40.3	12.262	0.335	69.6	39	-	169	173		2823
5434	9.47	29	37.38	2.8772	0.0053	B.	5 56.9*	l .	0.338	77.4	37	115	R			2881]
5435	6.88	29		2.8530	0.0050		0 57.7	12.212	0.335	69.6		116	169	173	, -	2826
5436	8.0°	15 20	58.63	+2.8209		+13 19		-12.210	+0.332	70.4		178		-	i	2969
5437	8.9		6.17	2.8534			9 21.8	12.201	1 1	69.6				172		2828
5438	6.0		29.25	2.8767	0.0053		5 48.8	12.174		68.9		115	7	- 13		2884
5439	9.1	_	31.59	2.8346	0.0048		6 19.5	12.172	1	79.9		-	770	775		2859
5440	9.1		43.49	2.7957	0.0044	_	4 43.6	12.158	1	81.9	181		. , -			2904]
5441	8.8	15 30	_	+2.8655				-12.155		69.6	20	116	160	172	1	2830
5442	8.4 ¹⁰		48.74	2.8458	0.0050		9 57·7 1 3.1	12.152		69.4		175	109	- 13		2861
5443	9.0	_	49.03	2.8540	0.0051	1	5 40.6	12.151		69.4		169			1	2831
5444	8.7	_	6.13	2.8455			1 26.2	12.132		69.4		175				2862
5445	8.111	_	29.91	2.8318	- 1		2 47.4	12.104		69.4		175			ı	2863
5446	8.9	15 31		•	+0.0045	+13 5		—I 2.099		70.4		178			ł	2908
5447	8.412		37.31	2.8541		9	9 3 4 .5 3 51.7	12.096		70.4 69.6			160	172	•	2833
5448	8.7	_	50.00		0.0050		1 1.9			69.4		175	7	- 13		2865
5449	8.o ¹⁸	_	58.67	2.8712			9 52.5	ı		68.9		115				2886
5450	8.8	•	3.81	, -	0.0044	-	3 7.2					181				2910
				_												
		D 7.0 .o: Schät	z, 8.5 R	9 ^m 2 seq.	2.5 50°B.) 8.2: Sch	ätz. 8.8 8	י שם - 6 א.ד	7.5; Schät	z. 8.2 8.0 .0 10.0	8 BD 6.3	กฎ	7.2; RD •	ocnat	z. ö.4 Sch#+	} 7·5 z. 8 ∩	7.8
] ;	10 BD	7.7; Schi	itz. 8.6 8	- DL 3.3	¹¹ BD 7.0	; Schätz.	B.O 8.2	9.2 9. 12	BD 7.5:	Schätz. 8.5	8.5	8.5 8.			8 BD	
		•		-	• -				1.31		,	,				



Nr.	Gr.	A	.R. 1	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	l. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В. Г
545I	8.8	15h	32 ^m	13:68	+2:8017	+0.0045	+14°	12' 24.0	-12:053	+0:332	70.4	171	181			14° 29
5452	8.51		32	25.05	2.7984	0.0045	14	21 58.9	12.040	0.332	70.4	170	178			14 29
5453	7.92		3 2	49.89	2.8317	. 0.0048	12	39 47.1	12.011	0.336	79.9	41	175	770	775	12 28
5454	8.o ⁸		32	51.08	2.8636	0.0052	11	1 31.1	12.009	0.339	69.6	39	116	169	173	11 28
5455	8.8		33	9.77	2.8065	0.0046	13	55 27.9	11.988	0.333	70.4	170	178			14 29
5456	9.0	15	33	25.68	+2.8607	+0.0052	+11	9 13.6	-11.969	+0.340	69.6	39	116	169	173	11 28
5457	8.7		33	25.71	2.8760	0.0054	10	22 6.3	11.969	0.342	68.9	37	115			10 28
5458	6.8		34	15.79	2.8346	0.0049	12	27 32.5	11.910	0.338	69.4	41	175			12 28
5459	8.94		35	4.98	2.7890	0.0044	14	42 3.9	11.852	0.333	70.4	171	181			14 29
5460	9.1		35	43.88	2.7910	0.0045	14	35 15.1	11.807	0.334	70.4	171	181			14 29
5461	6.05	15	35	54.58	+2.8176	+0.0047	+13	14 58.8	-11.794	+0.337	70.4	170	178			13 29
5462	8.66		36	1.12	2.8625	0.0052	10	58 20.0	11.786	0.343	69.6	39	116	169	173	
5463	8.7		36	7.63	2.8677	0.0053	10	42 12.3	11.779	0.343	68.9	37	115			10 28
5464	8.77		36	10.10	2.8544	0.0051	11	22 47.5	11.776	0.342	69.6	39	116	169	173	11 2
5465	8.4		36	15.81	2.8803	0.0054	10	3 9.8	11.769	0.345	76.6	37	115	47 I	473	10 28
5466	9.1	15	36	31.32	+2.8616	+0.0052	+11	o 1.3	-11.750	+0.343	69.6	39	116	169	173	11 2
5467	8.9		36	46.66	2.8384	0.0050	I 2	10 2.9	11.733	0.341	69.4	41	175			[12 28
5468	8.9		36	55.36	2.7995	0.0046	14	6 52.8	11.722	0.336	70.4	170	178			14 29
5469	8.9		37	5.28	2.8532	0.0051	11	24 39.1	11.710	0.343	69.6	39	116	169	173	11 2
5470	9.2		37	10.36*	2.7822	0.0044		57 27.0	11.704	0.334	70.4	171	181	-		15 29
547I	7.68	15	37	20.37	+2.8001	+0.0046	+14	4 2.4	-11.693	+0.337	70.4	170	178			14 29
5472	8.19		37	26.99	2.8391	0.0050	12	6 33.4	11.685	0.341	69.4	41	175			12 2
5473	8.9		37	50.49	2.8369	0.0050	12	12 16.0	11.657	0.342	69.4	41	175			12 2
5474	8.6		38	2.56	2.8166	0.0048		12 52.5	11.643	0.339	70.4	170	178			13 29
5475	9.3		38	6.36	2.8561	0.0052	_	13 41.7	11.638	0.344	69.7	39	-	173		[11 2
5476	8.9	15	38	20.83	+2.7811	+0.0044	+14	57 38.0	-11.621	+0.335	70.4	171	181			15 29
5477	8.7		38	33.32	2.8560	0.0052	11	13 11.7	11.606	0.345	69.6	39	116	169	173	11 2
5,478	8. I ¹⁰		38	36.73	2.8471	0.0051	11	39 47-3	11.602	0.344	69.6	39	116	169	173	11 2
5479	8.511		38	40.96	2.8440	0.0050	11	49 3.3	11.597	0.343	69.7	39	173	175		11 2
5480	9.0		39	6.31	2.8428	0.0050	11	51 50.8	11.567	0.344	69.6	39	116	169	173	11 2
5481	8.9	15	39	27.50	+2.8310	+0.0049	+12	26 35.6	-11.541	+0.342	79.9	41	175	770	775	12 2
5482	8.9		39	53.02	2.8298	0.0049	12	29 17.2	11.511	0.343	79.9	41	175	770	775	12 2
5483	9.0		40	0.50	2.8349	0.0050	12	13 43.2	11.502	0.343	69.4	41	175			12 2
5484	8.9		40	0.89	2.7904	0.0045	14	25 49.8	11.502	0.338	70.4	171	181			14 29
5485 ¹²	8.5		40	1.92	2.8204	0.0048	12	57 2.1	11.500	0.342	70.4	170	178			13 30
5486	9.1	15	40	13.33	+2.8334	+0.0049	+12	17 42.5	-11.487	+0.344	69.4	41	175			12 2
5487	8.9	-		15.43	2.8749	0.0054	10	12 30.0	11.484	0.349	81.4	115	R			[10 2
5488	8.9			22.05	2.7771	0.0044	15	3 58.3	11.476	0.337	90.3	_	775			15 2
5489	8.9		40	28.20	2.7957	0.0046	14	9 7.9	11.469	0.339	70.4		181			14 29
5490	9.0		40	30.23	2.7956	1	14		11.466	0.339	70.4		181			14 29
5491	8.o	15	40	33-37	+2.7965	+0.0046	+14	6 39.8	-11.463	+0.340	70.4	171	181			14 29
5492	9.0			43.30	2.8013	0.0046		52 0.6	11.451	0.340	70.4		178			13 30
5493	8.0 ¹⁸			43.72	2.8752	0.0054	-	10 33.0	11.450	0.349	76.6	37	115	47 I	473	•
5494	8.9			44.10	2.8445	0.0051		43 15.8	11.450	0.345	69.6		-	169		
5495	8.9		40	59.76	2.7802	0.0044		53 9.4	11.431	0.338	70.4		181	-		14 29
5496	8.314	15	4 Í	9.01	+2.8403	+0.0050	+11	55 0.1	-11.420	+0.345	69.6	39	116	169	173	11 28
5497	8.8	•	41	9.06	2.8238	0.0049		44 18.5	11.420	0.343	69.4	-	175	•		12 28
5498	8.8		4 I		2.8609			52 38.8	1		79.6		-	770	775	
5499	6.015		41	29.06	2.7877	0.0045	1	30 6.8	11.396		70.4		181	••		14 29
5500	7.3		-	23.88	2.7935	- 1		10 43.0					181			14 29
	ı B	D 9.0		3 BI) 7.2: Sch	iätz. 8.0 8.	1 7.9 7	.8	8 BD 7.4	4	BD 9.4	5	BD	5.5		6 BD 8
⁷ BD 8.2 ⁸ BD 6.8 ⁹ BD 7.0; Schätz. 8.0 8.3 ¹⁰ BD 7.5 ¹¹ BD 7.6 ¹² 9 ^m ·2 praec. 2.0 45																
				.5; BD		14 BD 7.5				; weiss	-		-	-		

Nr.	Gr.	A. R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 18	375	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
5501	8.2	15h 42m	27:28	+2:8063	+0.0047	+13°33'	11:7	-11:326	+0."343	70.4	170	178			130	3009
5502	9.1		30.41	2.7890	0.0045	14 23		11.322	0.341	70.4	171	181				2941
5503	9.1	42	31.47	2.8032	0.0047	13 41	57.0	11.321	0.342	70.4	170	178			13	3010
5504	7·5¹	42	58.45	2.8149	0.0048	13 6	29.6	11.288	0.344	70.4	170	178			13	3012
5505	8.9	43	0.04	2.7807	0.0045	14 46	44.8	11.287	0.340	70.4	171	181			14	2943
5506	9.0	15 43	13.20	+2.7823	+0.0045	+14 41	22.3	-11.271	+0.340	70.4	172	181			14	2944
5507	8.8	43	16.36	2.8665	0.0053	10 32	•	11.267	0.351	68.9	37	115				2909
5508	8.9	43	16.58	2.8773	0.0054	9 59	- :	11.267	0.352	76.6	37	-	47 I	473		2910
5509	8.4	43	21.49	2.8679	0.0053	10 27	51.0	11.261	0.351	68.9	37	115			10	2911
5510	7.71	43	41.31	2.8178	0.0048	12 56	25.3	11.237	0.345	69.4	41	175			12	2904
5511	8.8	15 43	46.53	+2.8710	+0.0054	+10 17	49.6*	-11.230	+0.352	68.9	37	115			10	2912
5512	8.9	43	50.24	2.8531	0.0052	11 11		11.226	0.350	73.8		eob.				2869
5513	8.23	44	5.31	2.7866	0.0045	14 26	-	11.208	0.342	70.4	_	181				2946
5514	9.2	44	17.15	2.8137	0.0048	13 7	0.5	11.194	0.345	69.4	41	175			-	3014
5515	9.0	44	18.73	2.8469	0.0051	11 28	· · ·	11.191	0.349	69.6			169	173		2870
5516	8.9	15 44	35.72	+2.8076	+0.0047	+13 24	18.2	-11.171	+0.345	70.4	170	178			ŀ	3015
5517	8.9	44	37.04	2.8391	0.0050	11 51		11.169	0.349	69.6	39	-	169	172	_	2871
5518	8.4	44	51.00	2.8053	0.0047	13 30		11.153	0.345	70.4		178	,	- 13		3017
*5519	8.9	45	8.50	2.7730	0.0044	15 3	_	11.131	0.341	70.4		181				2919
5520	8.8	45	27.20	2.8575	0.0052	10 55	4.3	11.109	0.352	73.8		eob.			_	2915
5521	8.6	15 45	27.78	+2.8689	+0.0054	+10 21		-11.108		68.9	27					
5522	9.0	13 43 45	37.20	2.8143	0.0048		5.2 27.0	11.096	+0.353 0.347	69.4	37	175				2914 3019
5523	8.2	45 45	44.53	2.7886	0.0046	14 16	•	11.087	0.344	70.4			181		_	3019 2951
5524	9.1		13.99	2.8501	0.0052	11 15	-	11.052	0.352	69.6		-	169	172		2931 2874
5525	8.6	. 46	31.91	2.7983	0.0047	13 46		11.030	0.345	70.4		178	,	- 13		3020
			_	'' -		_	_	_				•			_	
5526	8.28	15 47	21.36	+2.8195	+0.0049	+12 43		-10.970	+0.349	69.4	4 I	175				2909
5527	6.7 8.4	47	22.88	2.8017 2.8603	0.0047	13 35		10.968	0.347	70.4 68.9		178			_	3024 .
5528 5529	8.9	47	31.73	2.8381	0.0053	10 43	2.4	10.957	0.354	69.6	37 39	115	169			2917 2878 -
5530	8.7	47 48	45.62 19.45	2.7975	0.0051	13 45		10.940	0.352	70.4		178	109	1/3		3027
			· · · -								l '	-				
5531	9.0	15 48	27.23	+2.7726	+0.0045	+14 56		-10.889	+0.344	80.4			770	775		2956
5532	9.1	48	28.93	2.7788	0.0045	14 38		10.887	0.345	70.4	172		-6-			2955
5533	8.1 8.7	48	54.22	2.8357 2.8296	0.0050	11 52		10.856	0.352	69.6	39		169	173		2883
5534	8.8	49 49	2.78 23.48	2.8740	0.0050 0.0054	12 IO 9 59		10.845	0.352 0.358	69.4 77.1		175	473	642		2912 2924
5535			_		-						37		+13	43		
5536	8.7	15 49		+2.7711		_		-10.811		70.4	172					2929
*5537	8.7		31.62	2.8641	0.0053		-	10.810	0.357	68.9	-	115			10	2925
*5538	9.0	49		2.8641	0.0053	10 28		10.809		81.4 93.4	1150				-	2060
5539	8.5 8.2		39.80	2.7776 2.8598	0.0045	14 39	-	10.800	0.346	70.4 68.9	172					2960
5540			14.15		0.0053	10 39		10.758	0.357			115				2927
5541	8.8	15 50		+2.8323	+0.0050	+12 0	-	-10.757		69.4	1	175				2915 ·
5542	8.9		34.95	2.8632	0.0053	10 29		10.732	0.357	68.9		115	. ^			2929
5543	8.8	_	40.41	2.7851	0.0046	14 15	-	10.725	0.348	70.4		178	181			2963
5544	9.5	_	42.49	2.7814	0.0046	14 26	_	10.723	0.347	90.3		775				2964
*5545	7.8		53.78	2.8146	0.0048	12 50		10.709	0.352	69.4		175				2918
5546	9.5	15 50		+2.7858	+0.0046	+14 12		-10.705	+0.348	90.3	770				-	2966
5547	8.6		13.62	2.8637	0.0053	10 26		i i	0.358	79.6			770	775		2931
5548	6.84	_	28.69	2.7736	0.0045	14 46		10.666	0.347	70.4		181				2969
5549	8.8	-	47.89	2.8636		10 25		10.642	0.358	68.9		115				2932
5550	9.6		53·59*		0.0045	14 51	30.6	10.635	0.347	92.4	778	ĸ		ļ	I [I 4	2970]
	1 B	D 7.0	3 BE	7.7	* BD 7.6	; Schätz. 8.	3 8.2	4 7	.7 6.0; 1	BD 6.0	•					



Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
5551	8.7	15 ^h 51 ^m 55.98	+2:8660	+0.0053	+10° 18′ 45″3*	-10.632	+0.359	68.9	37 115	10° 2933
5552	10.51	52 5.21*	2.7725	0.0045	14 48 25.6*	10.621	0.347	93.1	775(1) R	
5553	8.5	52 11.72	2.7707	0.0045	14 53 10.7	10.613	0.347	70.4	172 181	14 2971
5554	8.9	52 16.52	2.8538	0.0052	10 53 54.0	10.607	0.358	69.9	116 173	[10 2934]
5555	9.0	52 18.46	2.8295	0.0050	12 4 34.9	10.604	0.355	79.9	41 175 770 777	12 2921
5556	8.3	15 52 33.44	+2.8060	+0.0048	+13 11 44.0	-10.586	+0.352	70.4	170 178	13 3037
5557	8.9	52 43.09	2.8313	0.0050	11 58 26.4	10.574	0.355	69.4	41 175	12 2922
5558	8.6	53 4-55	2.8175	0.0049	12 37 41.8	10.547	0.354	69.4	41 175	12 2924
5559	8.7	53 13.08	2.7991	0.0047	13 30 4.0	10.537	0.352	70.4	170 178	13 3041
5560	8.6	53 33.15	2.8542	0.0052	10 50 32.2	10.512	0.359	69.6	39 116 169 173	10 2935
5561	8.6	15 53 41.32	+2.7924	+0.0047	+13 48 13.5	-10.502	+0.351	70.4	170 178	13 3044
5562	8.9	53 46.52	2.7765	0.0045	14 32 58.6	10.495	0.350	70.4	172 181	14 2973
5563	9.0	54 13.11	2.8677	0.0053	10 10 5.5	10.462	0.361	85.7	473 642 645	[10 2938]
5564	9.12	54 18.60	2.7951	0.0047	13 39 19.0	10.455	0.352	70.4	170 178	13 3045
5565	9.1	54 20.33	2.8142	0.0049	12 44 29.4*	10.453	0.355	79.9	41 175 770 775	12 2929
			l ' {							
*5566	8.7	15 54 22.09	+2.8291	+0.0050	+12 1 36.3	-10.451	+0.357	69.4	41 175	12 2930
*5567	8.8	54 24.34	2.7762	0.0045	14 32 30.1	10.448	0.350	70.4	172 181	14 2975
5568	9.1	54 26.33	2.7745	0.0045	14 37 17.6	10.446	0.350	90.3	770 775	14 2976
5569	8.9	54 40.78	2.7669	0.0045	14 58 11.8	10.428	0.349	70.4	172 181	15 2941
*5570	9.0	54 41.63	2.7661	0.0045	15 0 25.6	10.426	0.349	70.4	172 181	15 2942
5571	8.6	15 54 59.80	+2.8119	+0.0048	+12 49 46.4	-10.404	+0.355	69.4	41 175	12 2933
5572	8.5	55 0.44	2.7891	0.0046	13 54 48.5	10.403	0.352	70.4	170 178	13 3046
5573	7.63	55 4.61	2.7951	0.0047	13 37 31.8	10.398	0.353	70.4	170 178	13 3047
5574	8.9	55 10.05	2.8382	0.0051	11 34 9.1	10.391	0.358	69.6	39 116 169 173	11 2896
5575	9.0	55 18.53	2.7878	0.0046	13 57 57.2	10.380	0.352	75.4	172 178 181 770	14 2978
5576	8.8	15 55 27.22	+2.8306	+0.0050	+11 55 31.2	-10.370	+0.358	69.6	39 116 169 173	11 2897
5577	8.64	55 44.26	2,8204	0.0049	12 24 8.0	10.348	0.357	69.4	41 175	12 2936
5578	8.18	56 3.73	2.7902	0.0047	13 49 21.7	10.324	0.353	70.4	170 178	13 3049
5579	8.96	56 6.18	2.8334	0.0050	11 46 16.9	10.321	0.359	69.6	39 116 169 173	11 2899
558o	8.9	56 22.29	2.8708	0.0054	9 57 28.5	10.301	0.364	86.4	642 645	[10 2943]
5581	9.1	15 56 25.07	+2.8709	+0.0054	+ 9 57 13.7	-10.297	+0.364	85.7	473 642 645	[10 2944]
5582	9.0	56 35.40	2.7914	0.0047	13 44 56.2	10.284	0.354	70.4	170 178	13 3050
5583	8.8	56 48.04	2.8425	0.0051	11 18 39.2	10.268	0.360	69.6	39 116 169 173	11 2901
5584	9.0	56 51.95	2.8007	0.0047	13 18 12.2	10.264	0.355	80.4	170 178 770 775	13 3051
5585	8.8	57 6.24	2.8171	0.0049	12 30 59.1	10.246	0.357	69.4	41 175	12 2937
	8.27					-			1	-
5586				+0.0046	+14 20 22.5		+0.353	70.4	172 181	14 2984
5587	9.0	57 29.89	2.7718	0.0045	14 38 11.1	10.216		70.4	172 181	14 2986
5588	8.7 8.0 ⁸	57 32.45	2.7810	0.0046	14 12 20.0	10.213	0.353	70.4 60.6	170 178	14 2987
5589		57 45.76 58 0.88	2.8321	0.0050 0.0046	11 46 49.5	10.196	0.360	69.6	39 116 169 173	
5590	9.0		2.7752		14 27 30.1	10.177	0.353	70.4	172 181	14 2988
5591	8.6	15 58 4.10	+2.8620	+0.0053	+10 20 23.4	-10.173	· ·	68.9	37 115	10 2949
5592	8.1	58 10.34	2.8617	0.0053	10 21 4.8	10.165	1	68.9	37 115	10 2950
5593	8.9	58 36.12	2.7897	0.0047	13 45 33.0	10.133		70.4	170 178	13 3058
5594	8.39	58 50.39	2.8689	0.0053	9 59 17.2	10.115		82.2	7 Beob.	10 2952
5595	8.6	59 3.19	2.8416	0.0051	11 17 29.0	10.099	0.362	69.6	39 116 169 173	11 2907
5596	8.6	15 59 7.41	+2.7953	+0.0047	+13 28 45.7	-10.093	+0.356	70.4	170 178	13 3062
5597	8.810	0, . 0,	2.8622	0.0053	10 17 26.4	10.049	0.365	68.9	37 115	10 2954
5598	8.111		2.8624	0.0053	10 16 34.0	10.034	0.366	68.9	37 115	10 2955
5599	8.412		2.8219	0.0049	12 12 2.6	10.034	0.361	69.4	41 175	12 2942
5600	9.1	59 56.47	2.8177	0.0049	12 24 1.9	10.032	0.360	69.4	41 175	12 2943
	1 7	0.0 11.0	m praec.	ola ro"R.	8 BD 7.0	4 R	7.8	6 BD 7.5	6 Z. 169 10 m	15" 20°
	7 8.7 7	7.8 BD 7.	3	Z. 775 7.5	10 BD 9.4			Schätz. 8.0		
		·			, ,				•	
H										

Nr.	Gr.	A.	R. 1	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	l. 18	375	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zor	nen		В	. D.
5601	8,6	16 ^h	OE	1:64	+2.8466	+0.0051	+119	· 1'	36"1	-10.025	+0.364	70.5	8 F	Beob.			110	2910
5602	8.21		0	12.29	2.7905	0.0047	13	40	8.o	10.012	0.357	70.4	170	178	•		13	3063
5603	7.5°		0	13.59	2.7906	0.0047	13	39	41.5	10.010	0.357	70.4	170	178			13	3064
5604	8.8		0	15.14	2.8250	0.0050	12	2	37-4	10.008	o.361	1.66	39	41	116	175	12	2945
5605	8.8		0	28.71	2.8247	0.0050	12	3	16.6	9.991	0.361	69.8	5 E	Beob.			I 2	2946
	8.78	16	ı	19.81	+2.8618	+0.0053	+10	16	3.6	- 9.926	+0.367	81.4	115	R			ſιο	2956]
5606 5607	8.7	10	1	21.02	2.7759	0.0046			38.5	9.925	0.356	70.4		177	181		-	2994
5608	8.8		ı	23.73	2.8462	0.0051	11		32.6	9.921	0.365	70.3		Beob.			-	2915
5609	8.8		1	29.34	2.7853	0.0046			15.6	9.914	0.357	70.4	-	178	180	187		3068
5610	7.9		1	37.54	2.7895	0.0047	_		16.5	9.904	0.358	70.4		178	180	187		3069
II 1									-			68.7				115		2958
5611	6.84	16	1	39.55	+2.8625	+0.0053	+10	_	-	- 9.901 9.879	+0.367	69.4	37	44		185		2950 2950
5612	8.16		I	57.32	2.8098	0.0048	i	٠.	33.2	9.879	0.361	69.5	41 47	47 185	175	105		3071
5613	8.8		2	6.78	2.8013	0.0048	13		12.3	9.865	0.360	68.7		-	50	115	_	2959
5614	7.86 8.67		2	8.34	2.8583 2.7656	0.0052			57.6 26.1	9.864	0.355	70.4	172	44 177	181	3		2999
5615			4	9.02	l									• •				
5616	9.0	16	2	10.67	+2.8440	+0.0051	+11	_	34.4	- 9.862	+0.365	70.0 69.7		Beob.				2919
5617	8.7		2	15.43	2.7997	0.0047			24.8	9.855	0.360	69.5		185			_	3073
5618	8.68		2	21.25*	2.8469	0.0051		-	54.6	9.848	0.366	70.0 69.7	ł	Beob.				2920
5619	9.1		2	28.30	2.8606	0.0053	l.		52.0	9.839	0.368	68.7	37	44		115	ŀ	2960
5620	8.8		2	48.57	2.7763	0.0046	14	14	24.6	9.813	0.357	70.4	170	178	180	187	14.	3000
5621	8.8	16	2	58.20	+2.8147	+0.0049	+12	26	53-7	 9.801	+0.362	70.4	46	183	317		12	2952
5622	8.7		2	58.89	2.8201	0.0049	12	11	55.9	9.800	0.363	70.4	46	183	317		12	2953
5623	9.0		3	3.20	2.7715	0.0045	14	27	18.1	9.795	0.357	70.4	172	177			14	3001
5624	8.0		3	22.67	2.7971	0.0047	13	15	37.2	9.770	0.360	69.5	47	185			13	3075
5625	8.9		3	31.49	2.7970	0.0047	13	15	32.2	9.759	0.361	69.5	47	185			13	3078
5626	8.49	16	3	33.86	+2.8260	+0.0049	+11	54	5.2	- 9.756	+0.364	70.4	46	183	317		11	2925
5627	7.910		3	34.89	2.8223	0.0049	12	_	41.4	9.754	0.364	70.4	•	183				2954
5628	8.9		3	35.01	2.8313	0.0050	8	-	24.6*		0.365	70.9 70.5		Beob.	٠.			2924
5629	8.6		3	47.07	2.8498	0.0051		-	32.2	9.739	0.367	68.4	44	50				2966
5630	8.6		3	50.24	2.8409	0.0051	1		40.7	9.735	0.366	70.9	1	Beob.			11	2926
		.,	-	_		_	ĺ			1		l	٠,	Beob.			١.,	2927
5631	9.1	16	3	56.28	+2.8325	+0.0050	•		10.8*	- 9.727 9.718	+0.365 0.367	71.7 70.5			191	216		2928
5632	8.8		4	3.09	2.8458	0.0051			25.0		0.367	70.5 70.5		Beob.	191	310		2929
5633	8.8 8.2 ¹¹		4	13.98*	2.8327 2.8580	0.0050			11.9* 53.7	9.704 9.665	0.369	68.4	44	50				2968
5634 5635	8.9		4	45.08 55.75	2.8001	0.0052	13		33·1 29.4	9.651	0.362	79.9 82.0		Beob.				3081
II :	1		4	22.12	ł	0.0047	.,				_		' -			٠.	l	J
5636	7.912	16	5	31.13	+2.8645	+0.0053	+10		16.5	- 9.606	+0.371	76.7	44		479	507	10	2971
5637	8.8		5	41.65	2.8611	0.0052			35.9	9.592	0.371		•	Beob.				2973
5638	9.2		5	52.67	2.8141	0.0048	1		45.8	9.578	0.365	70.4	1	183	-	-4-	i	2966
5639	8.6		5	58.71	2.8626	0.0052	1	-	4.2	9.571	0.371	76.7	44		479	507	i .	2974
5640	9.3		6	1.27	2.7662	0.0045	l		58.2	9.567	0.359	70.4		177				3010
5641	8.9	16	6	9.08	+2.8232	+0.0049	+11	57	39.9*	- 9.557	+0.366	70.4		183	317			2968
*5642	8.7		6	14.35	2.8173	0.0049	12	14	5.6	9.551	0.365	69.4	46	-				2970
5643	8.7	1	6	21.16	2.7600	0.0045	14	52	14.7	9.542	0.358	70.4	172					3011
5644	8.5		6	22.93	2.7599	0.0045		-	22.2	9.540	0.358	70.4		177				3012
5645	9.0		6	42.33	2.7925	0.0047	13	22	8.3	9.515	0.363	69.5	47	185			13	3085
5646	8.5	16	6	55.56	+2.8025	+0.0048	+12	54	11.7	- 9.498	+0.364	69.5	47	185			12	2971
5647	8.0 ¹⁸		7	7.61	2.7976	0.0047		-	15.8	9.482	0.364	69.5		185			13	3089
5648	7.614		7	21.10	2.7880				35.9	9.465	0.363	70.4	180	187			13	3090
*5649	15		7	28.80	2.7813	0.0046			46.2	9.455	0.362	70.4	180	187				3091
5650	8.4		7	32.30	2.8272				19.2	1		70.5	45	52	315	319	11	2939
		läulich		3 G	•	8 Nur Z.		٠ (2	4 BD 6		⁵ BD 7.5		6 BD	7.2		7 BD	8.0
	8 Z. 17:				EID 3D 7.7		115; bi D 7.2	<i>y</i> .	3 11	BD 7.2; S					7·3 7.7 8.5			
			chä	itz. 8.0 8		4 8.3 7.0		ī		Dpl. 8.1						-		-
E.C										-								



Nr.	Gr.	A. .	R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1	875	Praec.	Var.	Ep.		Zor	nen		B. D).
5651	8.9	16 ^h	811	2:47	+2:8521	+0.0051	+10°33	39.7	-9.412	+0.371	68.4	44	50			100 29	976
5652	8.4		8	6.75	2.8266	0.0049	11 44		9.406	0.368	70.5	45	-	315	319	11 29	-
5653	8.8		8	12.01	2.7861	0.0046	13 37	-	9.399	0.363	70.4	180	187	• •	•	13 30	
5654	8.8		8	20.72*	2.8384	0.0050	11 11	_	9.388	0.370	70.5	45	52	315	319	11 29	
5655	9.2		8	31.56	2.7568	0.0044	14 56		9.374	0.359	70.4	172	177			14 30	219
5656	8.7	16	8	59.18	+2.8490	+0.0051	+10 41		-9.339	+0.372	83.7 85.4	191	7738	775	778	10 29	- R
5657	8.2 ¹		9	7.70	2.8248	0.0049	11 48		9.339	0.369	70.4	46	183	317	110	11 29	
5658	8.8		9	11.28	2.8129	0.0048	12 21		9.323	0.367	70.4	46	183	317		12 29	
5659	8.9		9	29.43	2.8412	0.0050	II 2		9.299	0.371	70.5	45	52		319	11 29	1
5660	8.8		9	44.61	2.7884	0.0047	13 27		9.280	0.364	69.5	47	185	3-3	3-7	13 30	
5661	8.9	16	<u></u>		•		-	_					_			1	1
5662		10	9	52.21	+2.7548 2.8558	+0.0044	+14 59		-9.270	+0.360	70.4 68.4	172 44	177			15 29 10 29	
5663	9.0 9.0		9	53.47	2.8198	0.0051	10 20 12 1		9.268	0.373	70.4	46	50 183	217		12 29	
5664	9.0	,	10	59·54 4·59	2.7722	0.0049	14 11	1.7	9.260 9.254	0.363	70.4	180	187	3.1		14 30	
5665	8.62		10	6.05	2.7697	0.0045	14 18	-	9.252	0.362	70.4	172	177			14 30	
				•		1			_	1						_	
5666	8.28		0	6.63	+2.8258	+0.0049	+11 44		-9.251	+0.370	70.4	46	183	317		11 29	-
5667	9.0		10	21.64	2.7613	0.0045	14 40		9.232	0.362	70.4		177			14 30	
5668 5669	8.8		10	29.67	2.7784	0.0046	13 54		9.222	0.364	70.4	l l	187 Seob.			13 31	- 1
5670	8.7		10	33.28 39.89	2.8504 2.7809	0.0051	10 34	-	9.217	0.373	81.6 86.0 82.4 83.7		eob.			10 29	
1	9.0		10			0.0046	13 47	4.0	9.208		02.4 03.7	"	COD.			13 31	
5671	9.1	16 1	10	47.89	+2.7625	+0.0045	+14 36	47.3	-9.198	+0.362	70.4		177			14 30	-
5672	8.4		I	0.23	2.7833	0.0046	13 39		9.182	0.365	80.4 82.4		eob.			13 31	
5673	8.7		I	2.27	2.7515	0.0044	15 6		9.180	0.361	70.4		177			15 29	1
5674	8.8		I	29.95	2.8403	0.0050	11 1		9.143	0.373	87.5	-	R(2))		[11 29	
5675	8.5	1	11	52.22	2.8495	0.0051	10 35	36.5	9.114	0.374	68.4	44	50			10 29	183
5676	8.9	16 1	I	53.85	+2.7848	+0.0046	+13 34	5.3	-9.112	+0.366	80.4 82.4	5 E	eob.			13 31	:08
5677	8.7	1	I	56.35	2.7751	0.0046	14 0	22.I	9.109	0.364	70.4	ł .	187			14 30	- 1
5678	8.4	1	12	16.00	2.7892	0.0046	13 21	35.3	9.084	0.366	69.5	47	185			13 31	110
5679	8.6	1	12	18.20	2.7865	0.0046	13 28		9.081	0.366	80.4 82.4		eob.			13 31	- 11
5680	9.1	1	12	20.77	2.7868	0.0046	13 27	50.7	9.077	0.366	90.4	776	778			13 31	12
56814	9.1	16 1	i 2	30.36	+2.8411	+0.0050	+10 58	8.6	-9.065	+0.373	70.5	45	52	315	319	11 29	58
5682	8.9	1	12	45.17	2.7947	0.0047	13 5	29.6	9.046	0.368	69.5	47	185			13 31	114
5683	9.8	1	12	50.84	2.8580	0.0051	10 10	42.9	9.038	0.376	84.9	479	567			[10 29	85]
5684	8.7	1	12	52.76	2.7787	0.0046	13 48	58.6	9.036	0.366	70.4	180	187			13 31	II
5685	8.9	1	i 2	54-35	2.7919	0.0047	13 13	0.8	9.034	0.367	70.4	172	177	187	191	13 31	16
5686	9.1	16 1	12	54.87	+2.7992	+0.0047	+12 53	9.0	-9.033	+0.368	69.5	47	185		İ	12 29	91
5687	9.2]	13	3.18	2.7898	0.0046	13 18	35.2	9.022	0.367	70.4	172	177	185		13 31	17
5688	8.5	1	13	18.87	2.7956	0.0047	13 2	5.0	9.002	0.368	70.4	172	177	191		13 31	119
5689	8.5	1	13		2.7994	0.0047	12 51		8.999	0.369	69.5	47	185			12 29	93
5690	8.9	1	13	36.86	2.7815	0.0046	13 40	8.8	8.978	0.367	80.4 82.4	5 E	eob.			13 31	20
5691	8.7	16	13	39.69	+2.7971	+0.0047	+12 57	39.9	-8.975	+0.369	69.5	47	191			13 31	21
5692	8.9		-	45.46	2.8610	0.0051	10 1		8.967	0.377	76.7	44	-	479	567		- 1
5693	8.9			46.84	2.8281	0.0049	11 32			0.373	70.5 69.8			315	-		
5694	8.6			55.04	2.8586	0.0051	10 7	-	8.955	0.377	78.8		eob.			10 29	90
5695	8.7			25.44	2.8305	0.0049		43.06	_	0.373	70.5 69.8	45	52	315	319	11 29	63
5696	8.4	16	14	34.48	+2.8123	+0.0048	+12 14	25.7	-8.903	+0.371	70.4	46	183	317		12 29	95
5697	9.7			37.36	2.7513	0.0044	14 59		8.900	0.363		172		J-1		[15 29	- 1
5698	9.4			17.16	2.7547	0.0044	14 49		8.847		83.7 85.4			776	778		- 1
5699	8.6			53.55	2.7909	0.0046	13 10		8.800	0.369	69.5		185	•	•	13 31	
5700	9.2			54.68	2.7532		-	22.3*		0.365		177				[14 30	- i - k
1								_						m,		•	
		D 6.9; 5 [30.0			2 8.3 8.2, Z. 315 [48		3 Juni 3 7.	U	* BD 8	1.1	8 BD 7.5		- 9	. 2 Pi	acc. I	1.7 30°I	•
H	31	, ,,,,,,,	٦.	•	J- J [40	- 11											

Nr.	Gr.	A	.R. 1	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	L 18	75	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zoi	nen		В	. D.
5701	9.0	16 ^h	15	59:00	+2:8197	+0.0048	+110	52'	5:5	-8.792	+0.373	70.4	46	183	317		110	2968
5702	8.7		16	1.84	2.8353	0.0049		_	3.61	8.789	0.375	70.5 69.8	45	-	315	319	11	2969
5703	8.02		16	7.32	2.7780	0.0045	13	45	16.4	8.782	0.368	70.4	180	191			13	3126
5704	9.1		16		2.8015	0.0047	12	41	32.2	8.774	0.371	78.4 80.4	6 B	eob.			12	3002
5705	8.6		16		2.8054	0.0047	12	30	47.7	8.771	0.372	70.4	.46	183	317		12	3003
5706	8.9	16	16	17.49	+2.8248	+0.0049	+11			-8.768	+0.374	70.5	45	52	315	210		2972
5700 5707	8.2	10	16	26.70	2.8557	0.0051			30.9 15.1	8.756	0.378	87.7 88.2		eob.	3.3	3.4	ľ	2992
*5708	8.9		16	41.45	2.7530	0.0031			33.8	8.737	0.365	70.4	_	177.	101			3041
5709	9.1		16	48.37	2.8011	0.0047		-	33.0 44.2	8.728	0.371	69.5	-	185				3005
5710	9.1		17	7.50	2.8555	0.0051	10		7.4	8.703	0.379	84.9	479	567				2994]
11 1			•		i :				•						•			
5711	8.38	16	17	19.54	+2.7688	+0.0045	+14	-	-	-8.687	+0.368	70.4	180	191				3042
5712	8.6		17	24.89	2.8532	0.0050			56.5	8.680	0.379	68.4	44	50				2995
5713	8.8		17	•	2.7757	0.0045	_		3.5	8.670	0.369	70.4	180	191			_	3128
5714	8.7		17	34.49	2.7812	0.0046	_		10.5	8.667	0.369	69.5	47	185			_	3129
5715	8.8		17	51.18	2.7790	0.0045	13	39	44-4	8.645	0.369	70.4	180	107	191		1 13	3132
5716	8.44	16	17	54-59	+2.8183	+0.0048	+11	53	1.6	8.641	+0.375	70.4	46	183	317		11	2977
5717	8.9		17	54.69	2.8168	0.0048	11	57	12.8	8.641	0.374	70.4	46	183	317		12	3006
*5718	8.7		18	11.03	2.7901	0.0046	13	9	24.1	8.619	0.371	69.5	47	185			13	3134
5719	8.2		18	14.98	2.8218	0.0048	11	43	0.9	8.614	0.375	70.5	45	52	315	319	11	2978
5720	8.8		18	24.02	2.8308	0.0049	11	18	15.3	8.602	0.377	70.5	45	52	315	319	11	2980
5721	7.98	16	18	27.82	+2.8474	+0.0050	+10	32	40.8	-8.597	+0.379	68.4	44	50			10	2996
*5722	9.2		18	33.57	2.7807	0.0046	i e	34	0.4	8.589	0.370	70.5	187	3			_	
57236	9.2		18	33.88	2.7810	0.0046		•	13.2	8.589	0.370	77.1 80.4	180	191	7738	776	13	3136
5724	8.8		18	45.73	2.7684	0.0045	14		34.4	8.573	0.369	70.4	180	187		•••		3046
5725	8,8		18	55.98	2.8042	0.0047			54.9	8.560	0.373	70.4		•	317			3007
8 1					· ·					İ								
5726	9.0	16		57.85	+2.8343	+0.0049	+11	•	52.0	-8.557	+0.377	70.5	45		315	319		2981
5727	8.5		18	58.37	2.7475	0.0043	15		2.9	8.557	0.366	70.4	172	177			_	2994
5728	8.9		19	4.87	2.7535	0.0044			57.4	8.548	0.367	70.4	172	177				3047
5729	8.9		19		2.8387	0.0049			31.2	8.538	0.378	70.5	45	52 nd. C	315	319		2999
5730	5.0		19	38.86	2.7631	0.0044	14	19	20.8	8.503	0.369		rw	uu. C	a.			3049
5731 ⁷	8.6	16	19	52.82	+2.7784	+0.0045	+13	38	8.8	-8.485	+0.371	80.4 82.4	_	eob.			13	3143
5732	8.4		19	53.70	2.8102	0.0047			18.7	8.483	0.375	70.4		183			12	3013
5733	8.9		20	0.11	2.7619	0.0044			51.8	8.475	0.369	80.4			776	778	14	3050
5734	8.8		20	4.04	2.7558	0.0044		_	1.8	8.470	0.368	70.4	172	177				3051
5735	8.7		20	7.85	2.7676	0.0045	14	6	34.7	8.465	0.369	70.4	180	187			14	3052
5736	8.8	16	20	13.83	+2.8235	+0.0048	+11	35	50.1	-8.457	+0.377	70.5	45	52	315	319	11	2983
5737	7.08			18.75	2.8213	0.0048			31.8	8.450	0.377		45		315			2984
5738	8.7			21.96	2.8415	0.0049			23.2	8.446	0.379	68.4	44	50			10	3002
5739	8.8		20	25.35	2.7568	0.0044			49.8	8.442	0.368	70.4	172	177			14	3056
5740	7.98		20	49.42	2.8303	0.0048	11	16	31.6	8.410	0.378	70.5	45	52	315	319	11	2987
5741	9.110	16	20	54.19*		+0.0043	+15	7	0.0	-8.404	+0.367	94.5	R(2	:)			15	3001
5742	9.9			54.19	2.8143	0.0047	_	-	41.2	8.403	0.376	90.4	`.	·, 776	778		1	3015
5743	8.7			5 5 .87	2.8067	0.0047		-	21.2	8.401	0.375	70.4		183				3016
5744	8.9		21	2.09	2.7942	0.0047			42.8	8.393	0.374	69.5		185	3.1			3017
5745	8.7			27.56	2.8533	0.0050			43.9	8.359	0.382	68.4		50			i .	3004
		_									i i			•				
5746	9.1	16		39.53		+0.0043	+14		_	-8.344	+0.368	70.4	172					3060
5747	8.9			6.47	2.7750	1	-		30.9	8.308	0.372		180	-				3152
574811			22	• .	2.7708	1			23.9	8.238	1 1	80.4 82.4		eob.				3155
5749	8.8		23	5.16	2.8330				14.3	ł	0.380		-		315		-	_
5750	10.0	l	23	6.99*	2.8551		10	5	47.0	8.227	0.383	84.9	479	507			1610	3009]
,	1 Z	. 315	[8:7)	² BD 7.	3	⁸ Com.	9 * 8	7" 3			.8; Schätz.					BD	- 4
	11.0	seq.	2:3	5" A.	7 9	m ₅ praec.	3.7 10"	A.		8 BD 6	-5	9 BD 7.2	2		10 Gr	iss e	nach	BD
I I '	ıı Ilm	s e q. o	5: 3	1:2 B.;	9 [™] 7 praec	. 2:7 2:5 B	J.											



Nr.	Gr.	A.R. 1	875	Praeo.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
5751	10.2	16 ^h 23 ^m	8:18*	+2:8552	+0.0050	+10° 5' 36	"9° -8"226	+0.383	1.88	479	567	R		1	_
5752	8.9	_	19.81	2.8459	0.0049	10 30 40	- 1	0.382	68.4	44	50			100	3010
5753	8.9	23	21.34	2.8168	0.0047	11 49 38	.0 8.208	0.378	70.4	46		317		11	2996
5754	8.7	23	27.01	2.7835	0.0045	13 18 54	.8 8.201	0.374	69.5	47	185			13	3159
*5755	8.3	23	30.00	2.8380	0.0049	10 52 6	.6 8.197	0.381	70.5	45	52	315	319	10	3012
5756	8.9	16 23	41.21	+2.8080	+0.0047	+12 12 50	.5 -8.182	+0.377	70.4	46	183	317		12	3025
5757	9.0	23	46.99	2.7783	0.0045	13 32 17	.9 8.174	0.374	76.4 79.9	47	185	7738	776	13	3160
5758	9.0	24	3.90	2.7555	0.0044	14 32 13	.8 8.152	0.371	70.4	172	177			14	3061
5759	8.8	24	9.82	2.7553	0.0044	14 32 34	.6 8.144	0.371	70.4	172	177				3063
5760	9.3	24	12.49	2.7524	0.0043	14 40 7	.3 8.140	0.370	70.4	172	177			14	3064
5761	8.9	16 24	23.83	+2.8286	+0.0048	+11 16 23	.6 -8.125	+0.381	70.5	45	52	315	319	11	2998
5762	8.8	24	40.73	2.8565	0.0050	10 0 17	.5 8.102	0.385	76.7	44	50	479	567	10	3017
5763	9.2	25	3.81	2.7554	0.0044	14 30 43	.6 8.072	0.371	70.4	172	177				3069
5764	8.9	25	46.98	2.7982	0.0046	12 36 12	.8 8.014	0.378	70.4	46	-	317		12	3030
5765	8.5	25	47.96	2.7963	0.0046	12 41 22	.4 8.013	0.377	69.5	47	185			13	3031
5766	8.5	16 25	52.76	+2.8290	+0.0048	+11 13 18	.3 -8.006	+0.382	70.5	45	52	315	319	11	3003
5767	8.7	25	54.62	2.8185	0.0047	11 41 41	.1 8.004	0.380	70.5	45	52	315	319	11	3004
5768	9.3	26	5.97	2.7630	0.0044	14 9 11	.9 7.989	0.373	81.9	180	R			 	_
5769	8.6	26	37.82	2.8301	0.0048	11 9 25	.4 7.946	0.382	70.5	45	-	315	319		3007
5770	8.9	26	40.00	2.7577	0.0043	14 22 14	8 7.943	0.373	70.4	172	177			14	3073
5771	8.3	16 26	42.83	+2.7791	+0.0045	+13 25 39	.5 -7.939	+0.376	69.5	47	185			13	3162
5772	5.81	26	45.40	2.8167	0.0047	11 45 28	7.936	0.381	70.9	5 E	Beob.			Ľ1	3008
5773	9.8	26	45.55	2.8545	0.0049	10 3 21	.9 7.936	0.386	87.4			834) 	3022]
*5774	9.4	26	46.26	2.8544	0.0049	10 3 38	7.935	0.386	93.4	834				ľ	
5775	8.8	26	47.69	2.7622	0.0044	14 10 7	-3 7.933	0.373	70.4	180	187			14	3075
5776	8.7	16 26	48.44	+2.8078	+0.0046	+12 9 13	.7 -7.932	+0.380	70.4	46	183	317		12	3035
5777	9.1	26	49.03	2.7456	0.0043	14 53 40		0.371	70.4	172	177			14	3076
5778°	8.7	27	4.05	2.8398	0.0048	10 42 55	.2 7.911	0.384	68.4	44	50			10	3023
5779	8.8	27	21.83	2.7722	0.0044	13 43 6		0.375	70.4	180	187				3166
5780	9.2	27	37.10*	2.7922	0.0045	12 49 44	.5 7.866	0.378	80.9	47	R			[12	3038]
5781	7.58	16 27	38.42	+2.8413	+0.0048	+10 38 3	.6 -7.865	+0.384	68.4	44	50			10	3025
5782	7.74	28	3.32	2.7731	0.0044	13 39 35	.8 7.831	0.376	70.4	180	187				3167
5783	8.5	28	18.45	2.7707	0.0044	13 45 30	.5 7.811	0.375	70.4	180	187				3169
5784	9.7	29	10.84	2.8521	0.0049	10 7 18	9 1.1	0.387	84.9	479	567			-	3029]
5785	9.0	29	11.69	2.7546	0.0043	14 26 22	.1 7.739	0.374	70.4	172	177			[14	3079]
5786	8.8	16 29	30.39	+2.8039	+0.0046	+12 15 57	.9 -7.714	+0.381	70.4	46	183	317		12	3040
5787 ⁶	8.8		39.73	2.7917	0.0045	12 48 22	.3 7.702	0.379	83.7	185	776	778		12	3041
5788	8.8	30	4.23	2.8361	0.0047	10 49 25	.3 7.669	0.385	70.5	45		317			3034
5789	9.0	30	4.69	2.8316	0.0047	11 1 25		0.385	70.5	45		316	319		3013
5790	8.7	30	10.61	2.8058	0.0046	12 10 13	.3 7.660	0.381	70.4	46	183	317		12	3044
5791	8.4	16 30	25.01	+2.7739	+0.0044	+13 34 8	.6 -7.641	+0.377	70.4	180	187			13	3174
5792	8.9		43.52	2.7535	0.0043	14 26 57		0.375	70.4	172	177				3085
5793	8.5	30	51.31	2.8323	0.0047	10 58 34	.8 7.605	0.385	70.5	45		316	319		3015
5794	8.7	30	58.91	2.7953	0.0045	12 36 59	.6 7.595	0.381	70.4		183	317			3048
5795	7.67	31	14.55	2.7468	0.0042	14 43 47	.4 7.574	0.374	70.4	172	177			14	3086
5796	9.0	16 31	44.05	+2.8030	+0.0045	+12 15 41	.5 -7.534	+0.382	70.4	46	183	317		12	3051
5797	7.18	32	2.47	2.7645	0.0043	13 56 29	1	0.377	70.4	180	187			13	3177
5798	8.79	32	39.39	2.7387	0.0042	15 2 40	.6 7.459	0.374	70.4		177			15	3033
5799	7.9 ¹⁰	32	41.58	2.7877	0.0044	12 54 40		0.381	69.5	47	185				3054
5800	8.7	32	44.17	2.8482	0.0048	10 13 56	.6 7.453	0.389	68.4	44	50			10	3039
ł	1 -		4 - 4.	o. wallish	. DD = 0	2 0 ^m c			nmaa 410	.'^ A		m	6	·	- 4

¹ 5.0 5.5 6.0 6.3 6.0; röthlich; BD 5.2 ² 9^m2 seq. 3.8 40 B.; 11^m praec. 4.0 1.0 A.; 10^m0 praec. 6.0 1.5 A.

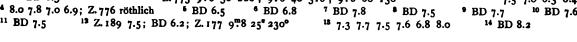
⁸ BD 7.0 ⁴ BD 7.2 ⁵ BD 8.0; Schätz. 8.5 8.6 ⁶ 9^m7 praec. 2.0 55 B. ⁷ 8.3 7.0; BD 6.8;

10^m0 praec. 1.9 1.0 B. ⁸ BD 6.0 ⁹ BD 7.8 ¹⁰ BD 7.2

Nr.	Gr.	A.R. 187	75 Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep,	Zonen	В. D.
5801	9.2	16h 32m 58	8:86 +2:7384	+0.0042	+15° 2' 58"1	-7.433	+0:374	70.4	172 177	15° 3035
*5802	9.0	33 1	1.21 2.7641	0.0043	13 56 4.0	7.430	0.378	70.5	187 189	13 3178
*5803	8.9	33 2	2.58 2.7642	0.0043	13 55 47-3	7.428	0.378	70.4	180 187	,
5804	8.9		3.98 2.7630	0.0043	13 58 57.3	7.426	0.377	81.8	180 189(1) 773 776	
5805	9.0	33 16	6.08 2.7779	0.0044	13 19 35.7	7.409	0.380	81.9	185 R	[13 3180]
5806	8.4	16 33 32	2.44 +2.7787	+0.0044	+13 17 13.4	- 7.387	+0.380	69.5	47 185	13 3183
5807	8.4	33 35	5.66 2.8411	0.0047	10 31 53.1	7.383	0.388	68.4	44 50	10 3043
5808	8.6		5.05 2.7956	0.0045	12 32 35.4	7.370	0.382	70.4	46 183 317	12 3058
5809	8.71		3.03 2.7560	0.0042	14 15 57.9	7.359	0.377	70.4	180 187	14 3093
5810	9.0	33 53	3.35 2.8101	0.0045	II 54 4.2	7-359	0.384	70.4	46 183 317	11 3019
5811	8.9		9.99 +2.8141	+0.0045	+11 42 43.4	-7.309	+0.385	70.9	46 183 315 317	11 3020
5812	9.23		5.38 2.7712	0.0043	13 35 35.0	7.302	0.379	90.4	773 776	13 3189
5813	9.0		9.65 2.7821	0.0044	13 6 50.7	7.296	0.381	69.5	47 185	13 3190
5814 5815	9.1 6.5	•	6.62 2.7495	0.0042	14 31 32.9 12 38 21.1	7.287	0.377	90.4 69.5	773 776 47 185	14 3094
8 1	6.58	•	2.19 2.7928	0.0044		7.265	0.383			
5816	8.8	•	9.01 +2.8301	+0.0046	+10 59 32.1	-7.256	+0.388	70.5	45 52 316 319	•
5817	8.9		2.00 2.8126	0.0045	11 45 15.6*	7.198	0.386	70.5	45 52 316 319	
5818 5819	8.9 8.7		2.65 2.7775 3.06 2.8010	0.0043	13 17 15.8 12 15 49.6	7.197 7.196	0.381	69.9 75 .4	47 180 185 187 46 183 317 773	13 3194 12 3064
5820	9.3	•	7.56 2.7.501	0.0044	14 28 15.4	7.190	0.378	70.4	172 177	14 3098
ti i	1			1	_					3-7-
5821 5822	9.0 9.1		0.15 +2.7747 1.59 2.8089	0.0043	+13 24 26.4	-7.187 7.184	+0.381 0.386	92.4	778 R 46 183 317 773	II 3024
5823	8.1	_	2.8089 3.04 2.7749	0.0043	11 54 49.1 13 23 52.5	7.183	0.381	75-4 79-9	47 185 776 778	13 3196
5824	9.0		0.65* 2.8228	0.0045	11 17 33.9	7.159	0.388	70.9	5 Beob.	11 3025
5825	9.0	_	0.56 2.7498	0.0042	14 28 27.9	7.145	0.378	70.4	172 177	14 3103
5826	8.6		5.00 +2.7773	+0.0043	+13 16 51.6	-7.139	+0.382	69.8	47 180 185	13 3198
*5827	9.0		8.43 2.7639	0.0042	13 51 18.0	7.107	0.380	80.4	180 776	la i
*5828	9.0		8.77 2.7640	0.0042	13 51 4.5	7.107	0.380	90.4	773 776	13 3203
5829	8.64		4.32 2.8251	0.0046	11 10 46.4	7.099	0.388	70.5	45 52 316 319	11 3028
5830	7.85	37 26	6.98 2.7807	0.0043	13 6 58.3	7.068	0.382	69.5	47 185	13 3205
5831	8.58	16 37 29	9.38 +2.7358	+0.0041	+15 2 56.6	-7.065	+0.376	70.4	172 177	15 3042
5832	9.07		9.80 2.8164	0.0045	11 33 26.6	7.064	0.387	90.4	776 778	11 3029
5833	9.1	37 40	0.52* 2.8295	0.0046	10 58 34.7	7.050	0.389	70.5	45 52 316 319	11 3030
5834	8.5	37 40	0.74 2.8355	0.0046	10 42 40.5	7.049	0.390	68.4	44 50	10 3055
5835	7.88	3 7 4 4	4.18 2.7912	0.0044	12 39 15.3	7.045	0.384	70.4	5 Beob.	12 3069
5836	8.7	16 37 50	0.94 +2.8129	+0.0045	+11 42 12.2	-7.035	+0.387	70.9	5 Beob.	11 3031
5837	8.8	37 57	7.95 2.7796	0.0043	13 9 6.4	7.026	0.383	69.5	47 185	13 3206
5838	9.0	37 59	1	0.0044	12 41 16.2	7.024	0.384	83.7	185 773 776	12 3074
5839	8.69	38 47		0.0044	12 28 15.9	6.958	0.385	70.4	46 183 317	12 3078
5840	8.510	38 48	8.34 2.7632	0.0042	13 50 38.5	6.957	0.381	70.4	180 187	13 3207
584111			5.54 +2.8469	+0.0046	+10 11 6.2	-6.947	+0.392	76.7	44 50 479 567	3
5842	8.8	38 58		0.0043	. 12 56 14.1	6.943	0.384	69.5	47 185	12 3079
5843	9.2		8.85 2.7424	0.0041	14 44 3.1	6.943	0.378	70.4	172 177	14 3107
5844	8.5	39 17		1	13 51 1.1	6.917	0.381	83.7	180 773 776 180 187	13 3208
5845	9.0	39 28		0.0042	13 58 31.9	6.902	0.381	70.4		
5846	9.1	16 39 39	- 1		+11 15 4.912		+0.389		5 Beob.	11 3035
5847	9.3	39 44	1		12 22 1.0	6.881	0.386	79.9	46 185 773 776 5 Beob.	
5848 5849	8.9 9.0	40 17 40 22		1	11 43 39.4 13 5 3.6	6.834 6.828	0.388 0.384	70.9 79.9	47 185 773 776	11 3038
5850	9.0 8.8		2.36 2.8087	1		6.814			46 183 317	11 3039
' ' '	•		•		•		·		-	-
	• в ВD 7		³ Z. 773 9 ^m 8 2 3D 8.1 10	BD 8.0	* BD 6.0 11 9 ^m .5 seq. 2	4 BD 8. 20 60 B.		* BD 7.0 a. 3:5 85" B		⁷ BD 9.5
	-~ /	-			3.2 2cd.		, , , , ,	7.0.0 00 2	3 [5-7]	'

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Preec	var. aec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
5851	9.1	16h 40m 36.71	+2.8215 +0	0045	+11° 16′ 28.0	6 . 808	+0"390	70.9	5 Beob.	11° 3040
5852	9.0	40 43.75	1 -1	.0043	12 34 17.1	6.799	0.386	70.4	46 183 317	12 3085
5853	8.9	40 43.77	1 1	.0046	10 2 2.3	6.799	0.394	76.7	44 50 479 567	10 3065
5854	8.9	40 53.21	2.7539 0	.0041	14 12 3.4	6.786	0.381	70.4	180 187	14 3113
5855	8.9	41 15.74	2.7939 0.	.0043	12 27 59.6	6.755	0.387	70.5	5 Beob.	12 3086
5856	8.41	16 41 22.64	+2.7756 +0.	.0042	+13 15 23.0	-6.745	+0.384	69.5	47 185	13 3218
5857	8.6	41 40.60	1	.0042	13 53 18.8	6.721	0.382	70.4	180 187	13 3220
5858	8.92	41 51.28		.0041	14 36 54.9	6.706	0.380	70.4	172 177	14 3116
5859	8.8	42 7.07	1 1111	.0041	14 3 21.7	6.684	0.382	70.4	180 187	14 3119
5860	8.23	42 13.38	1	.0044	11 21 15.7	6.676	0.390	70.9	5 Beob.	11 3045
5861	6.3	16 42 23,22	+2.7622 +0.	.0041	+13 48 49.3	-6.662	+0.383	70.4	180 187	13 3225
5862	8.8	42 24.26	1 1 1	.0045	10 37 19.5	166.6	0.393	68.4	44 50	10 3073
5863	9.0	42 27.97	1 1	.0045	10 15 25.0	6.656	0.394	68.4	44 50	10 3074
5864	8.5	42 34.75	1	.0046	9 59 3.0	6.646	0.395	76.7	44 50 479 567	10 3075
5865	9.1	42 43.23	1 - 1	.0044	11 24 9.9	6.635	0.391	70.9	5 Beob.	11 3048
1	1		1 1					70.4	180 187	13 3226
5866	8.8	16 42 51.67		.0042	+13 44 47.5	-6.623 6.618	+0.383	70.4 76.7	44 50 479 567	10 3078
5867	8.9	42 55.49	1	.0045	10 11 59.0 14 18 50.9	6.611	0.394	70.4	172 177	14 3121
5868	8.9	43 0.94	1	.0041	13 6 8.6	6.594	0.385	69.5	47 185	13 3228
5869 5870	8.14	43 13.01 43 22.10	1 '' 1	.0042	13 7 44.0	6.581	0.385	69.5	47 185	13 3230
l I	7.1		}			_				
5871	8.6	16 43 36.85	11	.0043	+12 6 7.0	-6.561	+0.389	70.4	46 183 317	12 3091
5872	9.0	43 45.95		.0044	10 53 15.0	6.548	0.393	70.9	5 Beob.	10 3080
5873	6.95	43 48.39	1 ' ' []	.0042	13 28 50.2	6.545	0.385	69.5	47 185 180 187	13 3233
5874	8.7	44 4.64	1	.0041	13 52 56.9	6.523	0.383	70.4 70.4	180 187	13 3235 14 3124
5875	8.5	44 8.24	1	.0041	14 15 11.9	6.518	0.302	, ,	·	
5876	8.8	16 44 9.76	+2.8416 +0	.0045	+10 20 9.9	-6.516	+0.395	68.4	44 50	10 3081
5877	8.5	44 17.50	2.8197 0.	.0044	11 17 32.4	6.505	0.392	70.9	5 Beob.	11 3052
5878	8.26	44 17.55	1 1	.0041	14 15 12.4	6.505	0.382	80.4	180 187 773 776	14 3125
5879	7.97	45 7.06		.0045	10 5 36.9	6.436	0.396	76.7	44 50 479 567	
588o	9.28	45 10.39	2.7316 0	.0040	15 3 20.7	6.432	0.380	70.4	172 177	15 3060
5881	8.8	16 45 19.06	+2.7864 +0.	.0042	+12 42 54.7	-6.420	+0.388	69.5	47 185	12 3097
5882	9.1	45 47.69	2.8035 O.	.0043	11 58 20.9	6.380	0.390	82.9	317 R	[11 3058]
5883	8.9	46 4.22	2.8349 0.	.0044	10 35 59.5	6.357	0.395	68.4	44 50	10 3085
5884	8.9	46 19.09	1 - 1	.0043	11 55 47.2	6.337	0.391	70.4	46 183 317	11 3060
5885	7·7°	46 28.16	2.8152 0.	.0043	11 27 14.1	6.324	0.392	70.9	5 Beob.	11 3061
5886	9.5	16 46 29.22	+2.7807 +0.	.0042	+12 56 35.3	-6.323	+0.388	90.4	773 776	12 3099
5887	9.0	46 33.81	1 - 1	.0040	13 59 11.9	6.316	0.384	81.9	180 R	[14 3134]
5888	8.8	46 40.12	2.8335 O	.0044	10 39 18.2	6.308	0.395	79.4	44 50 773 776	- 1
5889	8.9	46 49.51	2.7881 0.	.0042	12 36 55.7	6.295	0.389	70.4	46 183 317	12 3100
5890	8.3	47 5-37	2.8137 0	.0043	11 30 35.7	6.273	0.392	70.9	5 Beob.	11 3063
5891	7.710	16 47 20.17	+2.8234 +0.	.0043	+11 4 59.8	-6.252	+0.394	70.9	5 Beob.	11 3065
5892	8.2	47 22.48	I I	.0039	15 5 36.9	6.249	0.381	81.8	177 189(1) 773 776	15 3070
5893	9.0	47 47.33	1 - 1	.0041	13 39 6.6	6.215	0.386	90.4	773 776	13 3247
5894	8.6	47 53.47	1 1	.0042	12 10 51.2	6.206	0.391	70.4	46 183 317	12 3102
5895	4.0	48 5.74		.0044	10 22 22.2	6.189	0.397	68.4	44 50	10 3092
5896	8.8	16 48 11.15	l l	.0040	+13 59 22.7	-6.182	+0.385	70.4	180 187	14 3136
5897	8.9	48 15.62		.0040	13 46 42.9	6.175	0.386	70.4	180 187	13 3250
5898	8.9	48 39.75	1 6	.0041	13 24 17.2	6.142	0.387	69.5	47 185	13 3253
5899	8.4	48 59.05		.0044	10 15 5.9	6.115	0.397	68.4	44 50	10 3095
5900	8.2	49 11.03	1 1	.0039	14 45 54.1	6.098		_	177 189(1) 773 776	L P
		•						6 BD	-	
		no praec. 0.6 40.7.8 8.5 7.8; BD		.4 8.5 7 8.7	* BD 7.3 * BD 7.0	10 BI	BD 7.3 D 7.1	- 101	7 5.0 - 0.1 0.5	J.4 1.3

Nr.	Gr.	A	.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl	L 18	375	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
5901	9.1	16 ^h	49"	26:05*	+2:7419	+0.0039	+14°	32'	4.5	6.078	+0.384	8.18	177 189(]) 773 776	14° 3140
5902	8.7		49	27.91	2.7537	0.0040	14		4.3	6.075	0.385	70.4	180 187	14 3141
5903	7.0 ¹		49	30.52	2.7587	0.0040	13	49	23.8	6.071	0.386	70.4	180 187	13 3258
5904	9.0		49	39.97	2.8017	0.0042	11	58	58.8	6.058	0.392	70.9	46 183 317 318	12 3107
5905	8.8		49	48.33	2.7881	0.0041	12	33	53.5	6.046	0.390	70.9	46 183 317 318	12 3108
5906	8.9	16	49	48.85	+2.7343	+0.0039	+14	50	54.5	-6.046	+0.383	81.8	177 189(1) 773 776	14 3143
5907	8.6		50	31.01	2.8053	0.0042	11	48	51.9	5.987	0.393	70.9	46 183 317 318	
5908	9.0		50	38.53	2.8371	0.0043	10	26	23.5	5.977	0.398	68.4	44 50	10 3099
5909	8.6		50	40.90	2.7670	0.0040	13	27	7.6	5.973	0.388	69.5	47 185	13 3261
5910	8.92		50	45.41	2.7952	0.0041	12	14	42.8	5.967	0.392	75.4	46 183 .318 773	12 3111
5911	9.8	16	50	51.47	+2.8446	+0.0043	+10	6	46.5*	-5.959	+0.399	87.4	479 567 834	[10 3100]
5912	6.83		-	56.34	2.7459	0.0039			15.3	5.952	0.385	81.8	177 189(1) 773 776	14 3148
5913	8.4		-	14.50	2.7736	0.0040			39.9	5.927	0.389	69.5	47 185	13 3264
5914	8.2		51	19.61	2.8303	0.0042	_		26.4	5.920	0.397	68.4	44 50	10 3102
5915	7-44		51	24.91	2.7330	0.0039	B.	-	14.6	5.912	0.383	81.8	177 189(1) 773 776	14 3151
5916	8.8	16	51	30.97	+2.7316	+0.0039	+14	ζζ	32.0	-5.891	+0.383	78.4	177 189(1) 776	14 3153
5917	8.8		51	43.27	2.7715	0.0040	1		21.3	5.886	0.389	69.5	47 185	13 3268
5918	1.8		-	47.44	2.7485	0.0039		-	46.0*	5.881	0.386	70.4	177 189(1)	14 3154
5919	7.36		51	48.54	2.7517	0.0039			37.4	5.879	0.386	70.4	180 187	14 3155
5920	9.0		52	1.70	2.8341	0.0043		33	5.6	5.861	0.398	68.4	44 50	10 3105
5921	9.0	16		18.8	+2.7336	+0.0039	٠,,	40	_	-5.851	_	81.8	_	1
5922	8.8		52	9.86	2.8213	0.0042	+14		13.5	5.849	0.396		$177 \ 189(\frac{1}{2}) \ 773 \ 776$ $45 \ 5^2 \ 315 \ 319$	14 3157
5923	9.0		52	23.86	2.7327	0.0039	l .		50.1	5.830	0.390	70.5 70.4		11 3081
5924	8.5		53	14.45	2.8069	0.0039		-	18.4	5.759	0.394	70.5	$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	14 3158 11 3083
5925	7.46		53	28.50	2.7464	0.0039		-	18.6	5.740	0.386	81.8	177 189(1) 773 776	14 3161
1	8.47	-4										1	1	- 1
5926	8.9	16	53	41.62	+2.7409	+0.0039	+14			-5.722	+0.385	8.18	177 189(1) 773 776	14 3163
5927 5928	8.0 ⁸		53 53		2.7731	0.0040	13		21.5 15.8	5.713	0.390	69.5	47 185	13 3275
5929	9.0		53	58.72	2.8293	0.0041	1		57.1	5.703 5.697	0.397	70.5 68.4	45 52 315 319	11 3085
5930	8.9		54	4.31	2.7571	0.0039	1	_	40.3	5.690	0.388	70.4	44 50 180 187	10 3112
	1		-	-	ŀ		•				_		l '.	
5931	8.4°	16	54	4.51*	+2.8465	+0.0043	+ 9			-5.689	+0.400	76.7	44 50 479 567	10 3114
5932	8.6 8.9		54	15.47	2.8453	0.0042	10	2	7.9	5.674	0.400	78.8	5 Beob.	10 3115
5933	8.3 ¹⁰		54	18.79	2.7915 2.8226	0.0040 0.0041			59.7	5.669	0.393	70.4	46 183 318	12 3120
5934 5935	9.1		54	22.43 39.47	2.7829	0.0041			51.8 32.5	5.664 5.640	0.397	70.5	45 52 315 319 46 183 318	11 3086
il I			-		1	0.0040	1			- '	0.392	70.4	46 183 318	12 3122
5936	9.1	16		42.27	+2.8195	+0.0041			31.0	-5.636	+0.397	70.5	45 52 315 319	3 i
5937	8.7			44.08	2.8155	0.0041			51.0	5.634	0.396		5 Beob.	11 3090
5938	8.8 8.8		55	0.81	2.7478	0.0039			2.1	5.610	0.387	80.4	180 187 773 776	
5939	8.4 ¹¹		55	4.14 15.80	2.7802 2.8104	0.0040			0.9	5.606	0.392	69.5	47 185	12 3124
5940					1 '	0.0041	ľ		32.1	5.590	0.396	70.5	45 52 315 319	11 3091
5941	10.0	16			+2.8427	+0.0042	+10			-5.565	+0.401	84.9	479 567	[10 3121]
5942	8.1	i		34.82	2.8145	0.0041			40.0	5.563	0.397	71.2	5 Beob.	11 3092
5943	8.8			45.88	2.7813	0.0039			39.7	5.547	0.392	79.9	47 185 773 776	
5944	6.713			52.18	2.7247	0.0038	B .	_	I.2	5.539	0.384	8.18	177 189(1) 773 776	
5945	9.0			15.44	2.7965	0.0040	1 12	0	24.0	5.506	0.394	70.4	46 183 318	12 3129
5946	8.9			27.26	+2.7673		+13		_	-5.489	+0.390	69.5	47 185	13 3284
5947	8.9			33.00*		0.0039			42.2	5.481	0.393	70.4	46 183 318	12 3131
5948	7.5 ¹³			36.95	2.8454	0.0042			10.5	5.476	0.401	81.3	6 Beob.	10 3126
5949	8.5 9 ~14		_	37.29	2.7563				58.2	5.475	0.389		180 187	13 3285
5950	8.714			44.29	•				13.9		•	•	44 50	10 3127
		D 6.3			2	Z. 773 9. 6	5 30" 22			40" 310°,	9 * 6 60 " :	1 30°	³ 7.5 7.0	6.3 6.4
1 1	8.0 7	.8 7.0	6.9	; Z. 776	röthlich	⁶ BD	6.5	6	BD 6.8	8 7 B	D 7.8	BD 7.5	9 BD 7.7 1	0 BD 7.6
l '	11 BD	7.5		- Z. 18	9 7.5; BI	6.2; Z. I	77 958	25	230	15	1.3 7.7 7	.5 7.6 6.8	8.0 ¹⁴ BD 8.2	·



Nr.	Gr.	A .R	. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B.D.
5951	8.9 ¹	16h 5	5 ^m 50.07	+2:7982	+0:0040	+12° 1'33"4	-5 !458	+0.395	70.4	46 183 318	12° 3132
5952	8.6		56.19	2.7722	0.0039	13 7 28.1	5.449	0.391	69.5	47 185	13 3288
5953	8.12	5	7 12.73	2.7311	0.0038	14 50 35.9	5.426	0.386	81.8	177 189(1) 773 776	14 3178
5954	4.6	5	7 24.36	2.7447	0.0038	14 16 23.5	5.409	0.388	81.8	177 189(1) 773 776	14 3179
5955	7.48	5	7 29.85*	2.7345	0.0038	14 41 47.0*	5.401	0.386	78.4	177 189(1) 776	14 3180
5956	9.2	16 5	7 31.18	+2.8030	+0.0040	+11 48 36.7		_	82.5	183 R	
5957	9.0	5		2.8029	0.0040	11 48 56.0	-5.400	+0.396		46 183 318	
595 <i>1</i> 5958	8.6	_	_	2.7598	0.0038	13 38 6.1	5.395	0.396	70.4		11 3095
5959	6.3	5		2.7562	0.0038	13 47 2.8	5.373	0.390	69.5	47 185 180 187	13 3291
5960	8.6	5	_	2.7546	0.0038	• • •	5.366	0.390	70.4	180 187	13 3292
i i	1	_			1	13 50 55.0	5.361	0.389	70.4	•	13 3293
5961	6.74	16 5		+2.7569	+0.0038	+13 44 54.7	-5.341	+0.390	80.4	180 187 773 776	13 3295
5962	9.0	5		2.8095	0.0040	11 31 15.7	5.329	0.397	70.5	45 52 315 319	11 3097
5963	9.1	5		2.8280	0.0041	10 43 41.4	5.325	0.400	68.4	44 50	10 3135
5964	8.5	5		2.7632	0.0038	13 28 50.9	5.310	0.391	70.4	180 187	13 3296
5965	9.0	5	8 51.41*	2.7278	0.0037	14 57 13.4	5.287	0.386	79.6	177 189(]) R	[14 3183]
5966	9.0	16 5	8 55.12	+2.8353	+0.0041	+10 24 37.7	-5.282	+0.401	68.4	44 50	10 3137
5967	8.8	5	_	2.7866	0.0039	12 28 49.4	5.252	0.394	70.4	46 183 318	12 3140
5968	8.8	5		2.8103	0.0040	11 28 35.0	5.251	0.398	70.5	45 52 315 319	11 3099
5969	8.8	5		2.7490	0.0038	14 3 46.5	5.246	0.389	70.4	180 187	14 3185
5970	5.0	5		2.7763	0.0039	12 54 50.3	5.226	0.393	, , , , ,	Fund. Cat.	12 3142
11					_						3-4-
5971	9.1	16 5		+2.7610	+0.0038	+13 33 23.7	-5.222	+0.391	80.4	180 187 773 776	13 3301
5972	8.7	5		2.7865	0.0039	12 28 56.4	5.221	0.395	70.4	46 183 318	12 3141
5973	8.5	5		2.8279	0.0040	10 43 9.2	5.221	0.400	68.4	44 50	10 3140
5974	8.5	5		2.7822	0.0039	12 39 50.8	5.218	0.394	70.4	46 183 318	12 3143
5975	8.85	5	9 40.46 *	2.8174	0.0040	11 10 1.4	5.218	0.399	70.5	45 52 315 319	11 3101
5976	8.8	16 5	9 42.44	+2.7253	+0.0037	+15 2 37.0	-5.215	+0.386	8.18	177 189(1) 773 776	15 3106
5977	8.4	17	0 12.13	2.7785	0.0038	12 48 35.6	5.173	0.394	69.5	47 185	12 3144
5978	7.0		18.75	2.8299	0.0040	10 37 25.3	5.164	0.401	68.4	44 50	10 3142
5979	8.7		32.11	2.7793	0.0038	12 46 19.3	5.145	0.394	69.5	47 185	12 3148
5980	9.0		52.12	2.7745	0.0038	12 58 18.1	5.117	0.393	69.5	47 185	13 3307
*5981	9.1	17	1 12.73	+2.7881	+0.0039	+12 23 24.7	-5.088	+0.395	70.4	46 183 318	12 3150
5982	7.8		1 21.27	2.7904	0.0039	12 17 35.8	5.076			46 183 318	
5983	9.0		35.85	2.7966	0.0039	12 1 38.9*	• •	0.396	70.4	5 Beob.	12 3152
5984	8.86		1 42.28	2.7801	0.0039	12 43 16.1	5.055 5.046	0.397	70.4 70.3 69.5	47 185	12 3154
5985	8.5		1 43.60	2.7724	0.0038	_	5.044	0.395	69.8	47 125(1) 185 197	12 3156
51 1			43.00					0.393		4/ 123(3) 103 19/	13 3309
5986	9.1		47.57		+0.0037		I	+0.388		5 Beob.	14 3195
5987	8.7		2 8.11	2.8330	0.0040	10 28 7.3	5.011	0.402	69.1	44 50 174	10 3145
5988	9.57		2 34.58	2.8398	0.0040	10 10 20.6	4.972	0.403	86.0	498 727	[10 3146]
5989	8.7		2 41.63	2.8435	0.0040	10 0 48.1	4.962	0.404	85.5	505 647	[10 3147]
5990	8.7		3 8.11	2.8431	0.0040	10 1 32.5	4.925	0.404	84.0	5 Beob.	10 3150
5991	8.58	17	3 8.66	+2.7772	+0.0038	+12 49 31.0	-4.924	+0.395	81.8	125(1) 197 783 785	12 3159
5992	8.09		3 21.39	2.7219	0.0036	15 7 24.5	4.906	0.387	70.5	191 193 201 203	
5993	8.5		3 33.04	2.8002	0.0038	11 50 51.6	4.890	0.398		1188(4)179(4)781 782	
5994	8.9		3 41.39	2.8340	0.0039	10 24 41.6	4.878	0.403	85.4	174 777 780 787	
5995	8.810		3 43.63	2.7726	0.0037	13 0 42.0	4.875	0.394	83.7	5 Beob.	13 3318
5996	8.8			į.	+0.0037	•	-4.874	1			ŀ
	7.8 ¹¹		3 44-37	+2.7718 2.8388	1	+13 2 39.3		+0.394	83.7	5 Beob.	13 3319
5997 5998	10.0		3 46.51	-	0.0040 0.0040	10 12 12.6	4.871	0.404	84.1	5 Beob.	10 3153
1	8.8	'	4 9.34	2.8426		10 2 19.5	4.838	0.404	84.5	498 505	[10 3154]
5999 6000	8.7		4 17.60	2.7990		_	4.827	0.398		1188(4)179(4)781 782	
			25.57				4.815	0.394	83.7	5 Beob.	13 3320
	¹ 9.		3.6; BD 8		773 oran Z. 783 re		3 4 7.0	7.0 6.0 (O Z. 783 :		D 8.0; Schätz. 8.9 8.8 1 8.0 7.8 8.0 7.2 8.	

Digitized by Google •

Nr.	Gr.	A	.R.	1875	Praec.	Var.	Dec	Lı8	875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
6001	9.2	17 ^h	4 ¹¹	26:74	+2:8175	+0:0039	+110	6'	14.2	-4.814	+0.401	81.9	176 R	[11°3117]
6002	8.7	-	4	57.23	2.7588	0.0037		34		4.770	0.393	83.7	5 Beob.	13 3321
6003	6.6		4	57-57	2.7814	0.0037	12	37	28.1	4.770	0.396	83.8	195 777 780	12 3161
6004	9.2		5	1.26	2.7341	0.0036	14	35	41.7	4.765	0.389	70.5	193 201	14 3198
6005	8.9		5	4.00	2.7452	0.0036	14	8	4.4	4.761	0.391	70.5	191 203	14 3199
6006	8.7	17	5	9.08	+2.8018	+0.0038	+11	45	46.6		+0.399	86.4 83.6	1188(]) 179(]) 781 782	
6007	8.8	• 1	5	15.24	2.8178	0.0038	11		58.0	-4.753	0.401	70.0	121 176	11 3123
6008	8.4		5	16.61	2.7223	0.0036			33.3	4.745	0.388	70.5	193 201	15 3122
6009	9.0		6	12.93	2.7902	0.0037	_		23.7	4.743 4.663	0.398	83.8	195 777 780	12 3163
6010	8.0 ¹		6	17.69	2.7325	0.0037			26.6	4.656	0.390	70.5	193 201	14 3201
() I					1	_								
6011	6.52	17	6	34.38	+2.8256	+0.0038	+10		-	-4.633	+0.403	70.0	121 176	10 3165
6012	8.5		. 6	37.62	2.7623	0.0036		24	-	4.628	0.394	83.7	5 Beob.	13 3326
6013	8.3		6	46.23	2.8017	0.0037			52.9	4.616	0.400	70.2	125(1) 179(1) 197	11 3132
6014	8.9		6	49.27	2.7897	0.0037	12	_	0.7	4.612	0.398	85.5	195 780 785 787	
6015	8.3		7	4.85	2.7921	0.0037	12	8	47.5	4.590	0.398	83.8	195 777 780	12 3168
6016	9.0	17	7	20.74	+2.8131	+0.0038	+11			-4.567	+0.401	70.0	121 176	11 3135
6017	9.08		7	24.77	2.7949	0.0037	12	I	38.7	4.561	0.399	85.8	179(]) R	[12 3171]
6018	9.0		7	56.17	2.7932	0.0037	12	5	35.0	4.516	0.399	83.8	195 777 780	12 3174
6019	8.9		7	58.39	2.8091	0.0037	11	23	10.5	4.513	0.401	70.0	121 176	11 3137
6020	· 8.6		8	6.41	2.7299	0.0035	14	43	22.7	4.502	0.390	70.5	191 203	14 3203
6021	8.9	17	8	8.93	+2.7222	+0.0035	+15	2	21.0	-4.499	+0.389	70.5	193 201	15 3130
6022	7.84	•	8	21.80	2.7908	0.0037	-		14.4	4.480	0.399	70.0	123 195	12 3176
6023	8.7		8	33-47	2.7364	0.0035			47.8	4.464	0.391	70.5	193 201	14 3205
6024	8.9 ⁵		8	37.38	2.7944	0.0037		2	_	4.458	0.399	88.3 86.4	6 Beob.	12 3177
6025	1.8		8	38.48	2.7303	0.0035			53.7	4.456	0.390	70.5	193 201 203	14 3206
6026	٠, ا		8	-	+2.8138									
6027	9.1 8.6	17	8	47.91 54.87	2.8391	+0.0037	+11		52.4 22.6	-4.443	+0.402	70.0	121 176	11 3139
6028	8.9		8	-	2.8391	0.0038	10		16.4	4.433	0.406	84.0 81.6	5 Beob.	10 3169
6029	9.7		8	55·59 56.58	2.8391	0.0037	10	8	8.2	4.432	0.403		121 179(]) 781 782 777 780	10 3170
6030	Aat.e		8	56.90	2.7342	0.0035	14		3.3	4.431 4.430	0.391	90.4	Fund. Cat.	14 3207
	-		_	-			-							
6031	8.8	17	8	58.90	+2.8186	+0.0037	+11		22.2	-4.427	+0.403	70.0	121 176	11 3142
6032	8.8		9	11.51	2.7766	0.0036		•	11.1	4.409	0.397	85.8	7 Beob.	12 3179
6033	8.9		9	24.85	2.8417	0.0038	10		12.9	4.391	0.406	84.5	497 498 505	[10 3171]
6034	8.87		9	37.05	2.8184	0.0037	11		39.0	4.373	0.403	70.0	121 176	11 3146
6035	8.6		9	38.88	2.7934	0.0036	12	3	45.0	4.370	0.399	86.4 83.6	1188(4) 179(4) 777 780	12 3180
6036	9.1	17	9	44.54	+2.7747	+0.0036	+12	50	38.9	-4.363	+0.397	85.5	125(1) R	[12 3181]
6037	8.68		9	45.30	2.7212	0.0034	15	3	16.8	4.362	0.389	70.5	193 201	15 3141
6038	8.8		9	52.01	2.7257	0.0035	14	52	20.3	4.352	0.390	70.5	193 201	14 3210
6039	8.8		10	6.78	2.8177	0.0037	11	2	4.3	4.331	0.403	70.0	121 176	11 3148
6040	8.9		10	7.26	2.7747	0.0036	12	50	16.9	4.330	0.397	81.8	125(1) 197 781 782	12 3185
6041	8.8	17	10	36.51	+2.8122	+0.0037	+11	15	34-3	-4.289	+0.402	80.2	121 176 781 782	11 3151
6042	8.8	-		39.02*	2.8289	0.0037			10.7	4.285	0.405	83.7	174 777 780	10 3174
6043	8.7			51.65	2.8349	0.0037			20.6	4.267	0.406	83.7	174 777 780	10 3175
6044	8.4			51.99	2.7267	0.0034			58.6	4.267	0.390	70.5	193 201	14 3213
6045	8.9			54.15	2.7609	0.0035			17.5	4.263	0.395	88.2	5 Beob.	13 3338
6046	8.9	17		21.82	+2.8046	+0.0036	+11	24	20.7	-4.224		86.4 82 6	1188(‡) 179(‡) 781 782	1 1
6047	8.6	- 1		23.69	2.7265	0.0034			5.6	4.221	0.391		193 201	14 3215
6048	6.79			24.43	2.7639	0.0034			28.0*	1	_	83.7 85.0	1 ''	13 3341
6049	8.2			32.27	2.7462	0.0035	_		23.5	4.209	0.393		191 203	14 3216
6050	8.9			38.09					38.1			86.4 87.1	_	10 3176
,-		_												
	ם זים זי	D 7.3		BD 8		Nur Z. 1					e 11	₹5 seq. 1.5	2"B. 6 3.2 4.0	, a Herc.
1	7 BD 8	.2	٠	BD 8.1	•	7.5 8.0 5.	0 5.9 6	.0 ;	7.5; B	ע 7. 2				

Nr.	Gr.	A.	R.	1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
6051	8.5	17 ^h	1 1ª	38:91	+2.7596	+0.0035	+13°26′52″	-4.200	+0.396	70.2	125(1) 197	13°3342
6052	8.5		11		2.8287	0.0037	10 33 15.	I	0.405	83.6 84.8	6 Beob.	10 3177
6053	8.9		II	41.16	2.7350	0.0034	14 27 47.	_	0.392	70.5	191 203	14 3217
6054	8.9		12	5.55	2.7652	0.0035	13 12 36.	4.162	0.396	83.7 85.0	6 Beob.	13 3343
6055	8.8		I 2	6.78	2.7352	0.0034	14 26 59.	4.160	0.392	70.5	191 203	14 3219
6056	8.6	17	12	17.13	+2.8047	+0.0036	+11 33 27.	-4.145	+0.402	86.4 83.6	118 8 (]) 179(]) 78 1 782	11 3154
6057	6.31		12	44.46	2.8178	0.0036	11 0 5.	1 -	0.404	70.0	121 176	11 3156
6058	8.8		12.		2.7869	0.0035	12 17 59.		0.400	70.0	123 195	12 3191
6059	9.1		12	55.91*	2.8419	0.0037	9 58 47.		0.407	88.4	5 Beob.	10 3184
6060	9.1		I 2	59.13	2.8200	0.0036	10 54 28.	I	0.404	90.4	781 782	10 3185
6061	8.9	7 70		0.78	+2.8280	+0.0036	+10 34 6.	-4.083		83.7	174 777 780	10 3187
6062	8.5	17	13	2.13	2.7211	0.0034	15 0 55.		+0.405 0.390	70.5	193 201	15 3155
6063	9.0		13	8.47	2.7783	0.0035	12 39 24.	1	0.398	70.0	123 195	12 3192
6064	8.7		13	15.75	2.7818	0.0035	12 30 25.	. ' 1	0.399	70.0	123 195	12 3193
6065	8.7	!	13	17.76	2.8388	0.0037	10 6 40.	1	0.407	77.2	119 174 498 505	10 3188
	· ·		-	• •			· ·	'				
6066	8.9		13	20.02	+2.8367	+0.0036	+10 12 0.:		+0.407	77.2	119 174 498 505 121 176	10 3189
6067 6068	8.5 ² 8.8	1	13	25.66	2.8105 2.7872	0.0036	11 18 15. 12 16 42.	I	0.403	70.0	121 176 123 195	11 3157
6069	8.5		_	41.31	2.7622	0.0035	13 10 42.	-	0.400	70.0 83.7 85.0		12 3194 13 3349
6070	9.0			45·53 45·54	2.7446	0.0035	13 19 0.	1 .	0.396	70.5	191 203	14 3227
					1	_			1			
6071	9.0	17	-	47-57	+2.7288	+0.0034	+14 41 31.	1 -	+0.392	70.5	193 201	14 3228
6072	9.0		13	52.27	2.7787	0.0035	12 37 52.	1 -	0.399	70.0	123 195	12 3195
6073	8.5		15	23.33	2.7657	0.0034	13 9 12.0	1	0.397	83.7 85.0	_	13 3355
6074	8.5		-	27.56	2.8131	0.0035	11 10 30.		0.404	70.0	121 176 6 Peab	11 3161
6075	7.9		15	36.79	2.7511	0.0034	13 45 18.		0.395	83.7 85.0	6 Beob.	13 3357
6076	8.9	17	15	37-33	+2.7851	+0.0035	+12 20 44.	1	+0.400	70.0	123 195	12 3199
6077	8.5		15	52.08	2.7307	0.0033	14 35 16.		0.392	70.5	191 203	14 3232
6078	7.58		16	7.10	2.7981	0.0035	11 47 46.		0.402		1188(4) 179(4) 781 782	11 3166
6079	8.7		16	7.31	2.7783	0.0034	12 37 21.	-	0.399	70.0	123 195	12 3202
6080	1.8		16	33.37	2.8332	0.0035	10 19 3.	3.779	0.407	69.9	119 174	10 3199
6081	8.5	17	16	42.36	+2.7227	+0.0033	+14 54 18.	—3.766	+0.392	70.5	193 201	14 3236
6082	8.7		16	47.40	2.7252	0.0033	14 48 14.:	1	0.392	70.5	193 201	14 3238
6083	9.0		16	51.34	2.7951	0.0034	11 54 52.	3.753	0.402	1	1188(4) 179(4) 781 782	11 3169
6084	8.7		17	24.83	2.7197	0.0033	15 1 5.	1 - 1 -	0.391	70.5	193 201	15 3173
6085	8.9		17	43.13	2.7621	0.0033	13 16 38.	3.679	0.398	83.7	5 Beob.	13 3361
6086	8.6	17	17	44.92	+2.7230	+0.0033	+14 52 59.	-3.676	+0.392	70.5	193 201	14 3243
6087	7.64		17	53.10	2.7563	0.0033	13 31 1.	3.664	0.397	83.7	5 Beob.	13 3362
6088	8.2	Ì	18	7.58	2.7635	0.0033			0.398	81.8	125(1) 197 785 788	13 3363
6089	8.6		_	26.64	2.7312	0.0033			0.393	70.5	191 203	14 3246
6090	8.8		18	29.47	2.7829	0.0034	12 24 25.	3.612	0.401	70.0	123 195	12 3211
6091	9.0	17	18	31.22	+2.7225	+0.0032	+14 53 33.	-3.610	+0.392	70.5	193 201	14 3247
6092	8.7			47.85	2.7299	0.0032	14 35 9.		0.393	70.5	191 203	14 3248
6093	9.0		19	8.98	2.7576	0.0033	13 26 56.	3.556	0.397	78.3	125(1) 197 783	
6094	8.6		19	9.96	2.7577	0.0033	13 26 34.		0.397	78.3	125(1) 197 783	13 3365
6095	8.9		19	40.25	2.7424	0.0032	14 3 57	3.511	0.395	70.5	191 203	14 3249
6096	9.0	17	19	45.01	+2.8224	+0.0034	+10 44 52.	-3.504	+0.407	81.5	121 R	[10 3208]
6097	9.1		20	6.79	2.7644	0.0033	13 9 27.	L	0.398	83.7	5 Beob.	13 3367
6098	8.8		20	24.76	2.7510	0.0032	13 42 22.	. 1	0.397	83.7	5 Beob.	13 3369
6099	9.3		20	31.10	2.8220		10 45 27		0.407	81.9	176 R	[10 3209]
6100	8.7		20	58.79	2.7844	0.0033	12 19 23.	3.398	0.402	70.0	123 195	12 3220
	1 B	D 5.0		a BD	7.3; Sch	ätz. 8.5 8.	5 * 8.0 1	6.1 6.9 7.0	4 ;	8.3 8.1 7.9	6.8 7.0; Z. 788 roth	lich?

Digitized by Google

Nr.	Gr.	A.R. 1875		Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
6101	8.4	17 ^h 21 ^m 35.84	+2:8221 +0	0:0033	+10°44' 33.4	-3"344	+0.407	83.7	176 777 780	10° 3212
6102	8.7	21 44.61	2.7154	0.0031	15 8 52.3	3.332	0.392	70.5	193 201	15 3187
6103	8.9	21 48.07		0.0031	15 9 32.6	3.327	0.392	82.0	201 R	[15 3188]
6104	8.61	21 59.92		0.0033	II 29 52.5*	3.310	0.405	1	1188(4)179(4)781782	11 3183
6105	7.52	23 1.72	2.8041	0.0033	11 29 46.6	3.308	0.405	86.4 83.6	1188(4)179(4)781782	11 3184
6106	8.7	17 22 13.73	+2.7848 +0	0.0033	+12 17 37.0	-3.290	+0.402	70.0	123 195	12 3223
6107	8.8	22 28.76		0.0032	13 53 47.8	3.269	0.396	70.5	191 203	13 3380
61088	8.4	22 35.96	2.7724	0.0032	12 48 10.5	3.258	0.400	84.9	6 Beob.	12 3224
6109	9.0	22 37.23		0.0032	12 38 20.8	3.256	0.400	70.0	123 195	12 3225
6110	8.8	22 39.60	2.7450	0.0032	13 55 48.2	3.253	0.396	70.5	191 203	13 3382
6111	9.1	17 22 39.66	+2.7822 +0	0.0032	+12 23 54.9	-3.253	+0.402	70.0	123 195	12 3226
6112	8.9	22 50.17	2.8255	0.0033	10 35 30.2	3.238	0.408	69.9	119 174	10 3215
6113	8.64	22 54.40	2.8244	0.0033	10 38 14.6	3.232	0.408	69.9	119 174	10 3216
6114	8.2	23 21.21		0.0033	11 0 6.5	3.193	0.407	70.0	121 176	11 3187
6115	9.3	23 26.31	2.8353	0.0033	10 10 40.2	3.186	0.410	84.5	498 505	[10 3217]
6116	8.56	17 23 36.77	+2.7963 +0	0.0032	+11 48 19.6	-3.171	+0.404	86.4 83.6	1188(])179(])781782	11 3188
6117	9.0	23 36.82		0.0032	12 3 8.8	3.171	0.403	70.0	123 195	12 3229
6118	8.7	23 47.76	2.8284	0.0033	10 27 53.2	3.155	0.409	70.1	121 174 176	10 3219
6119	8.8	23 49.70	2.7973	0.0032	11 45 51.5*	3.152	0.404	86.4 83.6	1188(4)179(4)781782	11 3189
6120	8.17	24 2.47	2.7914	0.0032	12 0 23.3	3.134	0.403	86.4 83.6	1188(]) 179(]) 777 780	12 3231
6121	9.0	17 24 5.75	+2.8338 +0	0.0033	+10 13 58.8	-3.129	+0.410	81.6	6 Beob.	10 3220
6122	8.7	24 5.76		0.0032	12 7 34.9	3.129	0.403	70.0	123 195	12 3232
6123	9.0	24 7.09	2.7450	0.0031	13 54 59.8	3.127	0.397	70.5	191 203	13 3387
61248	9.1	24 15.59		0.0033	10 25 59.9	3.115	0.409	69.9	119 174	10 3221
6125	8.5	24 22.82	2.7291	0.0031	14 33 43.0	3.104	0.395	70.5	193 201	14 3261
6126	8.19	17 24 29.53	+2.8186 +0	0.0032	+10 52 13.8	-3.095	+0.407	70.0	121 176	10 3222
6127	6.910	24 33.46	l l	0.0032	12 1 17.4	3.089	0.404	70.1 70.0	1188(1) 123 179(1) 195	12 3234
6128	8.6	24 50.82	2.7271	0.0031	14 38 27.4	3.064	0.394	70.5	191 203	14 3262
6129	9.3	25 13.03	2.8262	0.0032	10 32 44.9	3.032	0.409	90.4	777 780	\
6130	9.4	25 13.26	2.8261	0.0032	10 33 1.6	3.032	0.409	90.4	777 780	10 3225
6131	9.0	17 25 16.44	+2.7200 +0	0.0031	+14 55 30.0	-3.027	+0.393	70.5	193 201	14 3265
6132	9.1	25 18.89	1	0.0032	10 33 13.9	3.023	0.409	80.2	119 174 777 780	
6133	8.4	25 26.93	2.7622	0.0031	13 12 3.2	3.012	0.400	8.18	125(1) 197 783 785	
6134	8.9	25 39.46	2.8259	0.0032	10 33 19.1	2.994	0.409	69.9	119 174	10 3228
6135	8.9	25 41.48	2.7724	0.0031	12 46 41.5	2.991	0.401	81.8	125(1) 197 777 785	12 3236
6136	9.4	17 25 48.20	+2.8038 +0	0.0032	+11 28 31.6	-2.981	+0.406	85.8	179(1) R	[11 3193]
*6137	8.7	25 49.70	اممما	0.0032	11 16 37.0	2.979	0.406	90.4	781 782	11 3194
*6138	9.0	25 54.95	1 1	0.0032	10 45 14.9	2.972	0.408	70.0	121 176	10 3229
6139	9.1	25 58.19		0.0032	11 9 59.8	2.967	0.407	80.2	121 176 781 782	
6140	8.4	26 0.28	2.7906	0.0031	12 1 30.9	2.964	0.404	70.1	123 125(]) 195 197	12 3240
6141	9.011	17 26 8.31	+2.7306 +0	0.0030	+14 29 3.9	-2.952	+0.395	70.5	191 203	[14 3267]
6142	8.812	26 11.86	1 1	0.0032	10 29 7.0	2.947	0.409	69.9	119 174	10 3231
6143	7.213	26 25.79	2.7906	0.0031	12 1 19.3	2.927	0.404	70.1	6 Beob.	12 3241
6144	9.1	26 31.66	2.8040	0.0031	11 27 42.4	2.918	0.406	85.8 81.7	1188(]) 179(]) R	[11 3197]
6145	9.3	26 35.82	2.8269	0.0032	10 30 29.0	2.913	0.409	69.9	119 174	10 3234
6146	7.914	17 26 42.52	+2.7307 +	0.0030	+14 28 38.8	-2.903	+0.395	70.5	191 203	14 3270
614718		26 45.76	1	0.0030	13 51 52.3*	2.898	0.397		125(1) 197 783 785	1
6148	8.8	27 2.88	1	0.0030	13 58 55.9	2.873	0.397		191 203	13 3393
6149	8.8	27 8.14		0.0032	10 0 25.3	2.866	0.411		119 174 498 505	
6150	8.6	27 20.72	2.8222	0.0032	10 41 56.3	2.848	0.409			10 3239
	1 Z	. 179 blau 2 (8.8] 7.2 7.5	7.8: BI	D 7.0 * 9 ^m -2	seq. 2.0 I	!7 A.	4 BD 7.2:	Schätz. 8.2 9.0	⁵ BD 7.5
•		I orange	⁷ 7.8 8.6 8.3	3 7.7	8 9 ^m 5 prac	ec. 1.7 45	' Å.	9 BD 7.		
	n BD		3.1 18 H	BD 6.7	¹⁴ BD 7.0	16 1	ro ™o se q.	1:5 1:2A.		-
H										ı

Nr.	Gī.	A.R. 1875	Proce.	at. ec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
6151	9.2	17h 27m 27:35	+2.7841 +0.	0031	+12° 16′ 54."9	-2.838	+0.403	81.5	123 R	[12°3245]
6152	8.8	27 29.61	2.8155 0.0	0031	10 58 36.5	2.835	0.408	70.0	121 176	10 3240
6153	8.8	27 59.01	2.7421 0.0	0030	I4 0 2.2	2.792	0.397	70.5	191 203	14 3278
6154	8.9	27 59.50	1	0030	14 16 7.6	2.792	0.396	70.5	191 203	14 3277
6155	8.8	28 1.27	2.7833 0.0	0031	12 18 35.6	2.789	0.403	70.0	123 195	12 3246
6156	7.11	17 28 2.50	+2.7192 +0.	0030	+14 55 55.8	-2.787	+0.394	70.5	193 201	14 3279
6157	9.12	28 14.13	2.7762 0.0	0031	12 36 4.3	2.771	0.402	70.0	123 195	12 3248
6158	9.0	28 18.19	2.7167 0.0	0030	15 1 41.9	2.765	0.394	70.5	193 201	15 3211
*6159	6.88	28 36.72	1 1	0030	13 14 53.6	2.738	0.400	81.8	125(1) 197 783 785	
6160	8.5	28 57.94	2.8304 0.0	0031	10 20 42.2	2.707	0.410	69.9	119 174	10 3246
6161	2,0	17 29 7.95	1	0030	+12 39 9.2	-2.692	+0.402		Fund. Cat.	12 3252
6162	9.0	29 11.67	2.8385 0.0	1800	10 0 23.6	2.687	0.411	84.5	498 505	[10 3247]
6163	7.44	29 16.81	1 ' ' 1	0030	13 13 19.1	2.680	0.400	8.18	125(1) 197 781 782	13 3400
61648	8.9	29 20.41	1 - 1	0030	12 16 3.3	2.675	0.404	70.0	123 195	12 3253
6165	9.0	29 26.17	2.7498 0.0	0030	13 40 30.6	2.666	0.399	81.8	125(1) 197 783 785	13 3401
6166	9.0	17 29 30.95	+2.7579 +0.0	0030	+13 20 38.3	-2.660	+0.400	81.8	125(1) 197 783 785	13 3402
6167	8.06	29 41.95		0031	11 27 4.6	2.644	0.406	. •	1188(]) 179(]) 781 782	11 3204
6168	8.2	29 42.18		0030	13 26 43.7	2.643	0.399	8.18	125(1) 197 783 785	13 3404
*6169	8.1	30 2.24	1 1	0030	12 7 41.2	2.614	0.404	70.0	123 195	12 3256
6170	8.37	30. 6.62	2.7330 0.0	0029	14 21 16.9	2.608	0.396	70.5	191 203	14 3286
6171	8.9	17 30 7.54	+2.7805 +0.0	0030	+12 24 39.3	-2.607	+0.403	70.0	123 195	12 3257
6172	8.38	30 13.39	2.8051 0.0	0030	11 23 37.6	2.598	0.407	70.0	121 176	11 3205
6173	8.9	30 28.93	2.8368 0.0	0031	10 4 6.7	2.576	0.411	77.2	119 174 498 505	10 3249
6174	8.7	30 38.40	1 '	0029	I4 0 0.4	2.562	0.398	70.5	191 203	14 3287
6175	7.09	30 48.38	2.7578 0.0	0029	13 20 25.5	2.548	0.400	81.8	125(1) 197 783 785	13 3411
6176	9.1	17 30 53.34	+2.7964 +0.	0030	+11 45 4.3*	-2.540	+0.406	86.4 83.6	1188(4)179(4)781782	11 3208
6177	7·3 ¹⁰	30 53.48	2.7442 0.0	0029	13 53 32.4	2.540	0.398	70.5	191 203	13 3412
6178	9.0	30 54.75	2.7922 0.0	0030	11 55 27.3	2.539	0.405	86.4 83.6	1 188(]) 179(]) 781 782	11 3209
6179	8.3	30 58.49		0030	10 39 13.7	2.533	0.409	70.0	121 176	10 3250
6180	8.5	31 0.35	2.8355 0.0	0030	10 7 8.5	2.530	0.411	77.2	119 174 498 505	10 3251
6181	8.8	17 31 9.28	+2.7823 +0.0	0030	+12 19 42.2	-2.517	+0.404	70.0	123 195	12 3261
6182	8.111	31 13.39	2.7967 0.0	0030	II 44 I.7*	2.512	0.406	86.4 83.6	1188(4) 179(4) 781 782	11 3210
6183	7.9	31 22.37	1 -	0029	14 55 44.7	2.498	0.394	70.5	193 201	14 3289
6184	8.9	31 30.06	1 1	0030	11 1 19.7	2.487	0.408	70.0	121 176	11 3211
6185	8.7	31 31.51	2.8051 0.0	0030	11 23 1.1	2.485	0.407	70.0	121 176	11 3212
6186	8.7	17 31 37.66	+2.7750 +0.0	0029	+12 37 36.2	-2.476	+0.403	70.0	123 195	12 3264
6187	9.2	31 47.91	1	0029	14 22 48.4	2.461	0.397		203 R	[14 3293]
6188	8.9	31 52.72	1 -1	0030	11 4 27.9	2.455	0.408	70.0	121 176	11 3213
6189	8.5	31 59.89	1	0030	11 45 51.7*	2.444	0.406		118δ(½) 781 782	11 3214
6190	9.0	32 3.42	2.8309 0.0	0030	10 18 21.1	2.439	0.411	69.9	119 174	10 3254
6191	8.9	17 32 9.32		0029	+13 5 16.0	-2.430	+0.401	81.8	125(1) 197 783 785	13 3419
6192	8.412		1 1	0030	11 33 36.3	2.398	0.407		1188(4) 179(4) 781 782	
6193	8.9	32 34.10	1	0029	14 23 37.7	2.395	0.397	70.5	191 203	14 3294
6194	8.8	32 37.26	1 7 7	0030	10 14 46.2	2.390	0.411	_ 1	119 174	10 3257
6195	7.818	32 38.78	2.7704 0.0	0029	12 48 40.0	2.388	0.402	81.8	125(1) 197 777 785	12 3267
6196	8.7	17 32 46.37	1 - 1	0029	+11 19 13.8	-2.377	+0.408		121 176	11 3217
6197	9.0	32 47-39		0030	10 11 10.1	2.375	0.411	84.5	498 505	[10 3259]
6198	9.0	32 53.14		0030	10 47 41.9	2.367	0.409		121 176	10 3260
6199	9.0	32 59.53		0029	12 1 20.3	2.358	0.405	70.0	123 195	12 3268
6200	9.2	33 2.64		0029					1188(]) 179(]) 781 782	
		BD 6.2 ² BI 3.4 7.6 7.5, röth 7.7 ¹⁸ 8.2			6.0 6.0 4 8.1 8 BD 7.7	7.5 7.1 8 8.0 7.	7.0 5 6.3 6.3		o.7 35"B.; 9.5 seq. D 6.7 11 8.6 8.5	3.0 2"B. 7.5 7.8



Zone 10° bis 15°. Leipzig I.

Nr.	Gr.	A.R. 1875	i Praec. i	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
6201	6.51	17h 33m 13.31	+2:7559 +	0.0029	+13°24' 1.2	-2:338	+0.400	81.8	125(1) 197 783 785	13°3421
6202	8.9	33 43.70	2.7922	0.0029	11 54 18.0	2.294	0.405	86.4 83.6	1188(1) 179(1) 781 782	
6203	8.8	33 47-11	2.7810	0.0029	12 21 58.3	2.289	0.404	70.0	123 195	12 3271
6204	8.9	33 55.26	2.7508	0.0028	13 36 19.3	2.277	0.399	70.5	191 203	13 3424
6205	8.12	33 55-35	2.7569	0.0029	13 21 17.9	2.277	0.400	81.8	125(1) 197 783 785	13 3423
6206	8.9	17 34 25.07	+2.8009 +	0.0029	+11 32 40.3	-2.234	+0.407	86.4 83.6	1188(4)179(4)781782	11 3225
6207	9.0	35 0.64	1 - 1	0.0029	11 4 12.4	2.182	0.409	70.0	121 176	11 3228
6208	8.4	35 6.88		0.0028	12 8 29.5	2.173	0.405	70.0	123 195	12 3274
6209	8.6	35 10.50	2.7987	0.0029	11 37 53.0°	1	0.407			11 3230
6210	9.2	35 17.97	2.7852	0.0028	12 11 14.9	2.157	0.405	90.4	777 783 785	12 3275
6211	8.4	17 35 27.12	+2.8064 +	0.0029	+11 18 28.8	-2.144	+0.408	70.0	121 176	11 3231
6212	9.0	35 46.41	1 11	0.0028	11 55 12.1	2.116	0.406		5 Beob.	11 3234
6213	8.8	35 51.72	1	0.0028	14 5 37.5	2.108	0.398	70.5	191 203	14 3313
6214	9.0	35 52.43	1 - 1	0.0029	10 42 44.1	2.107	0.410	82.2	5 Beob.	10 3267
6215	9.2	35 54.74	1 - 1	0.0029	10 37 42.0	2.104	0.410	69.9	119 174	10 3268
6216	8.9									_
6217	8.1	17 36 0.04 36 6.88	1 1	0.0028 0.0029	+11 56 30.3	-2.096	+0.406		1188(j) 179(j) 781 785	11 3235
6217	8.8	36 20.58		0.0029	10 41 49.4 12 21 49.0°	2.086 2.067	0.410	76.8 80.2	121 176 777 123 195 777 785	10 3269 12 3276
6219	8.3	36 28.94	1 1	0.0027	14 51 39.4	2.054	0.395	70.5	193 201	14 3316
6220	8.0	36 42.68	1	0.0028	13 46 59.6*	1 -	0.399	81.8	125(½) 197 783 785	13 3434
			''				j			
6221	8.8	17 36 46.20	' '	0.0027	+15 2 7.6	-2.029	+0.395	70.5	193 201	15 3254
6222	8.7	37 8.31		0.0027	13 29 4.1	1.997	0.400	81.8	125(1) 197 783 785	13 3435
6223 6224	8.9 8.6	37 12.70		0.0028 0.0028	12 19 7.0	1.991	0.404	70.0	123 195	12 3278
6225	9.1	37 13.45 37 26.45	1 - 15.1	0.0028	10 25 21.2	1.990	0.411	69.9	119 174	10 3272
	_		1	l	10 52 37.9	1.971	0.410	70.0	121 176	10 3273
6226	8.7	17 37 37.49	1	0.0027	+13 25 3.4	-1.955	+0.401	81.8	125(1) 197 783 787	13 3437
6227	6.63	37 40.33		0.0027	14 21 11.4	1.951	0.397	70.5	191 203	14 3321
6228	8.6	37 49.93	1	0.0028	10 10 44.1	1.936	0.412	78.5	119 174 648 728	10 3277
6229	8.9	37 51.37	1 1	0.0027	13 0 36.6	1.934	0.402	78.3	125(1) 197 783	13 3438
6230	8.6	37 51.91	2.7959	0.0028	11 43 48.4	1.934	0.407	86.4 83.6	1188(]) 179(]) 781 782	11 3241
6231	8.8	17 37 55.26	+2.7853 +4	0.0028	+12 9 56.6	-1.929	+0.405	70.0	123 195	12 3279
6232	8.64	37 59.68	1	0.0027	15 4 22.0	1.922	0.395	70.5	193 201	15 3259
6233	8.6	38 3.25	1 ' . '	0.0027	14 47 14.9	1.917	0.396	70.5	193 201	14 3323
6234	8.5	38 4.79	1	0.0028	11 38 26.7	1.915	0.407		1188(4) 179(4) 781 782	11 3242
6235	8.5	38 7.06	2.7398	0.0027	14 1 35.8	1.912	0.398	70.5	191 203	14 3325
6236	9.0	17 38 10.50	+2.7664 +4	0.0027	+12 56 24.0	-1.907	+0.402	81.7	125(1) 197 777 780	12 3280
6237	8.7	38 11.47	2.8207	0.0028	10 42 5.0	1.906	0.410	70.0	121 176	10 3279
6238	8.9	38 14.00	1	0.0028	11 53 18.9	1.902	0.406	86.4 83.6	1188(4) 179(4) 781 782	
6239	8.7	38 16.06		0.0028	10 51 23.8	1.899	0.410	70.0	121 176	10 3280
6240	8.8	38 35.01	2.7759	0.0027	12 33 4.2	1.871	0.404	70.0	123 195	12 3282
6241	7.5	17 38 35.15	+2.7443 +4	0.0027	+13 50 21.5	-1.871	+0.399	70.5	191 203	13 3444
6242	6.8	38 36.00	1!	0.0027	14 27 56.2	1.870	0.397	70.5	191 203	14 3329
6243	8.9	39 1.58	1	0.0027	11 39 59.2	1.833	0.407		1188(1) 179(1) 781 782	
6244	7.9	39 14.91	1 1	0.0027	13 4 41.7*	1	0.402	81.8	125(1) 197 783 785	
6245	7.86	39 35.68	2.8086	0.0027	11 11 51.0	1.783	0.409	70.0	121 176	11 3251
6246	7.67	17 39 46.38	+2.7630 +4	0.0027	+13 4 20.0	-1.768	+0.402	81.8	125(]) 197 783 785	
6247	8.9	39 53.27	- 1	0.0027	13 32 15.6	1.758	0.401	81.8	125(1) 197 783 785	1
6248	9.0	39 55.56		0.0026	14 57 1.7	1.754	0.395	70.5	193 201	14 3331
6249	9.2	39 58.03	1 - 1	0.0027	10 58 0.6	1.751	0.410	76.8	121 176 777	10 3287
*6250	9.1	40 20.80	1 1	0.0027	10 22 6.2	1 .	1			10 3291
	1 7.	0 7.0 6.0 6.0	² BD 7.5	8	BD 6.0 4 1	3D 8.o	⁵ BD 6		BD 7.2 7 8.1 7.8	7272
	,		22 1.3		-2 0.0		<i>DD</i> (1.2 U.1 1.0	1 1

Nr.	Gr.	A.R. 1875) PTREC.	ar. Decl.	1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
6251	8.6	17 ^h 40 ^m 33.63	+2:7717 +0%	×27 +12°4	2' 47.2	—1 699	+0.404	90.4	777 780	12° 3288
6252	8.6	40 45.88	2.7490 0.0		B 16.1	1.681	0.400	81.8	125(1) 197 783 785	13 3452
6253	8.7	40 53.35	2.7944 0.0	×27 11 46	6 41.3	1.670	0.407	86.4 83.6	1188(1) 179(1) 781 782	11 3254
6254	8.8	40 54.36*	2.8340 0.0	0027 10 8	8 19.9	1.669	0.413	77.2	119 174 498 505	10 3294
6255	8.6	40 56.70	2.8332 0.0	0027 10 10	24.0	1.665	0.413	77.2	119 174 498 505	10 3295
6256	8.7	17 40 57.23	+2.8171 +0.0	×027 + 10 50	32.7	-1.665	+0.410	76.8	121 176 777	10 3296
*6257	8.6	40 59.87	1 1	· I	38.2	1.661	0.396	70.5	193 201	14 3335
6258	8.5	41 5.76*			3 28.0	1.652	0.399	80.5	191 203 781 782	
62591	8.9	41 18.37	1 1	0026 12 48	-	1.634	0.403	90.4	777 780	12 3293
6260	7.9	41 29.88	2.7131 0.0	0026 15		1.617	0.395	80.4	193 201 777 780	15 3270
6261	8.8	17 41 31.81	+2.8018 +0.0	0027 +11 28	8 12.2	-1.615	+0.408	86.4 83.6	1188(4) 179(4) 781 782	11 3259
6262	9.1	41 56.99	1 1	0026 12 1		1.578	0.405	70.0	123 195	12 3295
6263	7.8	41 57.69	1		\$ 51.2	1.577	0.395	80.4	193 201 777 780	
6264	8.9	42 0.78	-		3 29.6	1.572	0.404	70.0	123 195	12 3296
6265	9.0	42 13.12	1		30.1*	1.554	0.401	82.0	197 R	[13 3454]
6266	8.3	_	1						1	l l
6267	8.4	17 42 13.32 42 16.04*	1 ' ' 1		7 57·5	-1.554 1.550	+0.396 0.396	70.5 75.5	193 201 191 201 203 777	14 3338 14 3339
6268	8.6	42 20.31	1		1 51·5 2 52.1	1.544	0.390	75·5 86.4 83.6		11 3263
6269	8.8	42 38.53	1 1		\$ 50.7	1.517	0.401	81.8	125(1) 197 783 785	13 3456
6270	8.9	42 52.93	1		35.0*	1.497	0.401	81.8	125(1) 197 783 785	
1			'' '	1 .	1		-			
6271	9.0	17 42 53.65	1	× 11 4		-1.495	+0.407	86.4 83.6	1188(4) 179(4) 781 782	11 3265
6272	9.0	43 15.03	1	. 1	38.9	1.464	0.401	90.5	783 785	13 3458
6273	9.0	43 25.76	1 -	0026 11 2		1.449	0.408		1188(1) 179(1) 781 782	11 3266
6274	8.7	43 30.11	1 1	l l	2 51.8	1.423	0.412	69.9	119 174	10 3305
6275	8.8	43 53.58	2.7407 0.0	25 13 5	7 42.4	1.408	0.399	70.5	191 203	13 3459
6276	8.5	17 44 3.51	+2.7691 +0.	DO25 + 12 4	B 13.0	-1.394	+0.403	90.4	777 780	12 3300
6277	9.3	44 40.67	1 1		5 11.7	1.340	0.396	90.4	777 780	
6278	8.7	44 43.46	1 ' 1	-	7 12.3	1.335	0.396	83.8	201 777 780	14 3348
6279	7.03	44 54.92	1 ' '	DO25 11 59		1.319	0.406	86.4 83.6		12 3305
6280	9.0	44 57-75	2.7301 0.0	0025 14 23	3 2.1	1.315	0.398	70.5	191 203	¹ 4 3349
6281	9.0	17 45 0.11	+2.7331 +0.0	×025 +14 I	5 47.4	-1.311	+0.398	70.5	191 203	14 3350
6282	9.5	45 4.40	1 1	-	1 16.7	1.305	0.413	84.5	498 505	[10 3308]
6283	8.7	45 13.07	1 1 1		56.6	1.293	0.406	70.0	123 195	12 3308
6284	9.0	45 19.88		-	3 18.5	1.283	0.411	69.9	119 174	10 3309
6285	9.0	45 22.16	2.7501 0.0	xx 13 34	4 21.8	1.279	0.401	70.2	125(1) 197	[13 3467]
6286	8.9	17 45 26.25	+2.7271 +0.0	×25 +14 30	14.8	-1.273	+0.397	70.5	191 203	14 3353
6287	8.7	45 43.32*	2.7830 0.0	0025 12 13	3 44.0	1.249	0.406	80.2	123 195 777 780	
6288	7.83	46 3.60	1	025 12 2	30.3	1.219	0.406	80.2	123 195 777 780	
6289	8.1	46 8.42	2.7136 0.0		2 25.8	1.212	0.396	70.5	193 201	15 3290
6290	8.2	46 9.31	2.7497 0.0	0025 13 35	5 12.8	1.211	0.401	81.8	125(1) 197 783 785	13 3472
6291	9.0	17 46 13.05	+2.7245 +0.0	0025 +14 36	5 22.7	-1.205	+0.397	70.5	193 201	14 3355
6292	9.4	46 20.24	2.7184 0.0	0025 14 50	59.8	1.195	0.396	90.4	780 785	
6293	9.5	46 23.85	1 1	D	41.8	1.190	0.396	90.4	780 785	14 3356
6294	8.8	46 29.52		0025 10 3	3 55.4	1.181	0.413	77.2	119 174 498 505	10 3311
6295	9.1	46 35.08	2.7885 0.0	0025 12 0	13.3	1.173	0.407	87.6 85.3	5 Beob.	12 3315
6296	9.2	17 46 36.75	+2.7511 +0.0	×25 +13 31	1 40.6	-1.171	+0.401	83.8	197 783 785	
6297	8.54	46 37.02	1 1		17.9	1.170			1188(1) 179(1) 777 782	12 3316
6298	8.8	46 50.01	1 1	-	2 21.0*		0.401	70.2	125(1) 197	13 3474
6299	9.2	46 57.43	1 - 1	1	5 56.8	1.140	0.410	82.4	176 R	
6300	9.3	47 10.21			32.7		0.412	69. 9	119 174	10 3312
	1 1	0.5 praec. 7:5 20				2 7.7 7.	7 6.0 6.5	5; BD 6.4	8 8.4 8. 2	2 7.3 7.2

¹ 10^m5 praec. 7.5 20 B.; 9^m4 praec. 11 0.4 A. ² 7.7 7.7 6.0 6.5; BD 6.4 4 8.8 8.3 8.0 9.1



Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Va	I Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B.D.
*6301	8.71	17 ^h 47 ^m 18:43	+2.7900 +0.0	024 +11°56′17.5	-1.168	+0.407	86.4 83.6	1188(4) 179(4) 781 782	1 1° 3279
6302	9.1	47 26.29	2.7384 0.0		1.099	0.399	83.7	191 777 780	ls 4
6303	9.1	47 26.50	2.7382 0.0	14 2 50.9	1.098	0.399	80.5	203 780	14 3357
6304	8.9	47 30.64	2.8137 0.0	10 57 43.7	1.092	0.410	80.2	121 176 783 785	10 3314
6305	8.4	47 32.02	2.8130 0.0	10 59 22.5	1.090	0.410	70.0	121 176	10 3315
6306	8.6	17 47 40.00	+2.7449 +0.0	13 46 40.0	-1.079	+0.400	81.8	125(1) 197 783 787	13 3477
6307	8.8	47 43.89	2.7189 0.0	14 49 31.8	1.073	0.396	70.5	193 201	14 3360
6308	9.1	47 58.05	2.7408 0.0	13 56 34.9	1.051	0.400	70.5	191 203	13 3478
6309	8.9	47 59.14	2.7858 0.0	12 6 28.5	1.051	0.406	70.0	123 195	12 3319
6310	6.52	48 23.50	2.8087 0.0	11 9 45.4	1.015	0.410	76.8	121 176 785	11 3283
6311	9.0	17 48 37.96	+2.8120 +0.0	024 +II I 40.3 ⁴	-0.994	+0.410	80.2	121 176 781 782	11 3284
6312	9.0	48 42.80	2.8094 0.0	11 8 4.5	0.987	0.410	80.2	121 176 781 787	11 3286
6313	8.7	48 44.65	2.8312 0.0	10 13 49.4	0.984	0.413	87.0	647 727	[10 3321]
6314	9.1	48 58.60	2.8190 0.0		0.964	0.411	83.7	176 777 780	10 3323
6315	9.4	48 59.44	2.8191 0.0	10 43 58.8	0.963	0.411	90.4	777 780	-
6316	8.4	17 49 4.70	+2.7712 +0.0		-0.955	+0.404	78.3	125(1) 197 777	12 3324
6317	8.8	49 5.34	2.8330 0.0		0.955	0.413	84.5	498 505	[10 3324]
6318	9.1	49 6.13	2.8191 0.0		0.953	0.411	70.0	121 176	10 3325
*6319	9.0	49 10.50	2.8221 0.0		1	0.412	85.5	174 783 785 787	10 3326
6320	8.7	49 17.15	2.8030 0.0	11 23 47.6	0.937	0.409	86.4	179(1) 781 782	11 3288
6321	9.1	17 49 19.39	+2.8227 +0.0	024 + 10 34 55.4°	-0.934	+0.412	81.5	119 R	[10 3327]
6322	8.5	49 36.95	2.7963 0.0		0.908	0.408		1188(4)179(4)781787	11 3290
6323	8.7	49 41.60	2.7422 0.0		0.902	0.400	70.5	191 203	13 3485
6324	8.8	49 46.38	2.8202 0.0	' ' ' '	0.894	0.411	70.0	121 176	10 3329
6325	8.5	49 56.07	2.7926 0.0	1	0.881	0.407	87.6 85.3	5 Beob.	11 3291
6326	9.9	17 50 6.79	+2.8331 +0.0		-0.865	+0.413	84.5	498 505	[10 3330]
6327	8.6	50 18.95	2.7465 0.0	· 1 · · · .	0.847	0.400	8.18	125(1) 197 783 787	13 3487
6328	8.7	50 25.25	2.7981 0.0		0.838	0.408	87.6 85.3 80.2	5 Beob. 121 176 783 787	11 3292
6329 6330	9.2 8.8	50 35.38 50 43.15	2.8055 0.0 2.7986 0.0		0.823	0.409	88.2 86.3	6 Beob.	11 3293 11 3294
t l	i I		'	1	l.				
6331	8.9	17 50 47.28	+2.8269 +0.0	• • • • •	-0.806	+0.412	69.9	119 174	10 3332
6332 6333	9.0 8.4	50 51.59 50 52.81	2.7607 0.0 2.7908 0.0		0.800	0.403	78.3 83.8 80.2	125(¾) 197 785 1188(¾) 179(¾) 787	13 3490 11 3295
6334	8.8	51 21.46	2.7210 0.0		0.756	0.407	70.5	193 201	14 3370
6335	8.0	51 22.17	2.7393 0.0		0.755	0.400	70.5	191 203	13 3492
6336	7.9 ⁸				· -	+0.404		,	1 1
6337	7.14	51 35.52	1	023 11 3 41.6	0.736	0.410	70.0 70.0	123 195 121 176	12 3336 11 3299
6338	9.2	51 36.03	2.7398 0.0		0.735	0.400	81.9	203 R	[13 3493]
6339	8.65	51 36.85	2.8130 0.0		0.734	0.410	70.0	121 176	10 3337
6340	9.2	51 38.62	2.8318 0.0		0.731	0.413	81.5	119 R	[10 3338]
6341	8.9	17 51 43.43	+2.7993 +0.0	23 +11 32 52.1	-0.724	+0.408	86.4 83.6	1188(4) 179(4) 781 782	11 3300 [†]
6342	8.9	51 58.51	2.7790 0.0		0.702	0.405		123 195	12 3339
6343	8.5	5 ² 7·34	2.7388 0.0		0.689	0.399	70.5	191 203	14 3373
6344	9.2	52 18.67	2.8135 0.0		0.673	0.410	70.0	121 176	10 3340
6345	8.5 ⁶	52 22.43	2.8322 0.0	10 11 6.3	0.667	0.413	77.2	119 174 498 505	10 3341
6346	7.3	17 52 28.29	+2.7104 +0.0	23 +15 9 2.4	-0.659	+0.395	70.5	193 201	15 3311
6347	8.8	52 39.25	2.7644 0.0		0.643	0.403	81.7	125(1) 197 777 780	
*6348	7.8	52 39.52	2.7260 0.0	14 31 28.2	0.642	0.398	70.5	193 201	14 3374
*6349	8.47	52 42.23	2.7235 0.0		0.639	0.397	80.5	193 201 783 785	
6350	8.9	52 43.59	2.8139 0.0	10 56 33.7	0.637	0.410	80.2	121 176 777 780	10 3342
1	1 Z	.781 röthlich	² 7.0 6-7 6.0	8 BD 7.3	4 BD 6	-5	⁶ BD 8.1	6 BD 7.8	7 BD 7.8
İ									
Li .									4

Nr.	Gr.	A.	R.	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	1. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zor	nen		В.	D.
6351	8.9	17 ^h (52 ⁿ	49.62	+2.7303	+0.0023	+14	21' 7.1	-0.628	+0.398	70.5	191	203			140	3376
6352	8.8		52	55.19	2.7416	0.0023		53 47-3	0.619	0.400	70.5	191	203			13	3495
6353	7.3	:	53	7.39	2.7177	0.0023	14	51 33.6	0.602	0.396	83.8	201	777	780		14	3378
6354	9.0	ţ	53	7.58	2.7157	0.0023	14	56 17.2	0.602	0.396	70.5	193	201			14	3377
6355	9.0		53	10.87	2.8262	0.0022	10	25 59.7	0.597	0.412	80.2	119	174	782	785	10	3343
6356	8.3	17 !	53	13.58	+2.7772	+0.0022	+12	27 0.7	-0.593	+0.405	70.0	123	195			12	3346
6357	8.71		53	15.01	2.7419	0.0023		53 4.0	0.591	0.400	70.5	191	203				3497
6358	8.7		53	16.00	2.7726	0.0022	_	38 18.6	0.589	0.404	70.0	123	195				3347
6359	8.9		53	27.28	2.7736	0.0022		35 41.8	0.573	0.405	70.0	123	195				3350
6360	8.32		53	28.51	2.7411	0.0022		54 58.3	0.571	0.400	70.5	191	203				3498
6361	8.48	**		20.12	+2.7858	+0.0022			-o.568	10.406	70.0	122	TOF				
_			53	30.13		0.0022	+12	•	_	+0.406	86.4 83.6	123	195 (1) 170	(I) 78 +	282		3351
6362	8.5 8.9	-	53	31.91	2.7932			47 41.2 18 18.7	0.566	0.407				3) /01	102		3307
6363	8.54		53	46.94	2.8292	0.0022		28 23.6	0.544	0.413	69.9		174				3347
6364	8.5		54	1.54 6.00	2.7273	0.0022		1	0.523	0.398	70.5	-	203 1) 10'		-80		3381
6365	- 1		54	6.99	2.7680	0.0022	13	49 28.1	0.515	0.404	81.7	5(17 19	777	100	12	3354
6366	8.8	17	54	7.04	+2.8114	+0.0022		2 37.5	-0.515	+0.410	70.0		176				3309
6367	8.7	;	54	14.13	2.7144	0.0022	14	59 13.0	0.505	0.396	70.5	193	201				3382
6368	8.7	:	54	19.05	2.8239	0.0022	10	31 27.5	0.497	0.412	69.4		174			10	3351
6369	8.8	:	54	47.45	2.7906	0.0022	11	53 53-1	0.456	0.407	86.4 83.6	1188	(1) 179((1) 781	782	11	3311
6370	8.9	:	54	48.17	2.7208	0.0022	14	43 54.3	0.455	0.397	70.5	193	201			14	3384
6371	8.7	17 !	54	56.90	+2.8246	+0.0022	+10	29 47.9	-0.442	+0.412	69.9	119	174			10	3355
6372	8.9	į	55	10.75	2.8104	0.0022	11	4 58.0	0.422	0.410	70.0	121	176			11	3313
6373	6.5	;	55	18.60	2.7115	0.0022	15	6 9.4	0.410	0.395	70.5	193	201			15	332
6374	8.3		55	25.04	2.7359	0.0022	14	7 29.1	0.401	0.399	70.5	191	203				3387
6375	9.2		55	28.39	2.8035	0.0022	11	22 0.0	0.396	0.409	86.4 83.6	1188	(1) 179	(<u>)</u> 781	782	11	3314
6376	9.0	17 - 9		29.42	+2.7854	+0.0022	+12	6 39.6	-0.395	+0.406	80.2	122	195	777		12	3359
6377	7.9		55	42.30	2.8054	0.0022		17 22.7	0.376	0.409	70.0		176	***			3315
6378	9.1	_	55	47.57	2.7996	0.0021		31 39.4	0.368	0.408	8 ₅ .8		1) R			[11]	
6379	8.9		56	8.95	2.7135	0.0022	15	1 24.3	0.337	0.396	70.5	193					3338
6380	8.7	-	56	10.32	2.7820	0.0021	•	15 4.4	0.335	0.406	70.0	123	195				3361 3361
				-				-	1	-	, i	-					
6381	9.0		56		+2.8114	+0.0021	+11	2 24.3	-0.333	+0.410	70.0		176		-0-	1	3317
6382	7.97		56	12.08	2.7695	0.0021		45 39.1	0.332	0.404	81.7			777			3362
6383	8.78	-	56	21.41	2.8355	0.0021	10	2 36.5	0.319	0.414	77.2		_	497	501		3364
6384 6385	9.1 8.8		56	31.36	2.8164	0.0021		50 0.1	0.304	0.411	70.0		176				3365
	- 1	•	56	32.99	2.7171	0.0021	14	52 41.7	0.302	0.396	70.5	193	201				3399
6386	8.7	17			+2.7993			32 24.1	-0.260	+0.408	86.4 83.6				_		3320
6387	8.4			11.60	2.7730	0.0021		36 58.4	0.245	0.404				777	780		3366
6388	8.2	-	57	20.89	2.7140	0.0021	15		0.232	0.396			203				3341
6389	8.4		57	36.19	2.8294	0.0021		17 43.0	0.210	0.413			174			10	
6390	8.19	;	57	52.73	2.7367	0.0021	14	5 26.2	0.186	0.399	70.5	191	203			14	339
6391	9.1	17	57	52.75	+2.7809	+0.0021	+12	17 31.3	-0.186	+0.406	83.5 90.5	1230	783	785		_	_
6392	8.3		57	54.82	2.7812	0.0021		16 49.5	0.182	0.406	80.3			783	785	12	3379
6393	8.9		57		2.7271	0.0021		28 34.2		0.398	70.5		203	. •	•		3398
6394 ¹⁰	8.8		57	56.91	2.7852	0.0021	12		-1 -	0.406		123	195	777	780		
6395	9.0		58	0.39	2.8205	0.0021		39 46.4	0.174	0.411	69.9	_	174				337
6396	8.7	17	58	3.48	+2.7252	+0.0021		33 0.5	-0.170	+0.397	70.5	193	201				340
6397	8.9		58	8.83	2.7862	0.0021	12		0.162	0.406			195			12	
6398	8.6				2.8090	1	11	_	I	0.410	I -	_	176			11	
6399	8.7		58	25.20	2.7820	0.0021		14 50.4		0.406				783	785		
6400	8.4		58		2.7196	1		46 35.8			-		201	1~3	1.2	14	
	-		J -												۱ .		
	BD 8	D 8.2		² BD ⁹ BD 7.		BD 7.7 9 [™] 2 prae	4 BD c. 2:0 4		⁵ BD 9.0	6 9 [™] .	5 praec. 0.5	35"	В,	⁷ 8.c	8.2	7.3	8.0

Nr.	Gr.	A	R.	1875	Praec.	Var.	Decl. 18	75	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
6401	8.5	, ,,h	- 8ª	32.90	+2:8149	+0.0021	+10°53'	40"8	-o:127	+0.411	80.2	121 176 777 780	10° 3376
6402	8.5		-	49.26	2.8020	0.0020	11 25		0.103	0.409		1188(4) 179(4) 781 782	11 3330
6403	9.0		58	50.08	2.7966	0.0021	11 39		0.102	0.408		1188(1) 179(1) 781 782	11 3331
6404	9.0		58	50.92	2.7163	0.0021	14 54	-	0.101	0.396	70.5	193 201	14 3407
6405	9.7		58	51.37	2.7968	0.0021	11 38	32.1	0.100	0.408	90.4	781 782	
6406	8.8	17	59	9.70	+2.7798	+0.0020	+12 20	11.9	-0.073	+0.405	70.0	123 195	12 3379
6407	8.9		59	10.92	2.7251	0.0021	14 33	25.0	0.072	0.397	70.5	193 201	14 3410
6408	9.0		59	24.76	2.8254	0.0020	10 27	40. I	0.051	0.412	69.9	119 174	[10 3379]
6409	8.61		59	28.80	2.8313	0.0020		3.0	0.045	0.413	84.5	497 501	[10 3380]
6410	9.0		59	37-41	2.8259	0.0020	10 26	21.1	0.033	0.412	69.9	119 174	10 3381
6411	9.2	17	59	47.18	+2.8328	+0.0020		15.9	-0.019	+0.413	84.5	498 505	[10 3382]
6412	8.8	•	59	48.12	2.7295	0.0020	14 22		0.018	· o.398	70.5	191 203	14 3413
6413	7.72		59	54.22	2.7882	0.0020	11 59		0.008	0.407		1188(1) 179a(1) 777 780	ı r
6414	7.3		59	54.67	2.7882	0.0020	11 59		0.008	0.407		1188(j) 179(j) 777 780	12 3383
6415	9.3	_	59	57.48	2.8326	0.0020	_	46.4	0.004	0.413	84.5	498 505	[10 3383]
6416	8.3	18	0	0.64	+2.7519	+0.0020		29.3	100.0+	+0.401	81.8	125(1) 197 783 785	13 3514
6417 6418	9.0 8.7		0	1.78	2.8261	0.0020		1.0	0.003	0.412	69.9	119 174	10 3385
6419	8.9			17.41 19.79	2.7428	0.0020	13 50 13 57		0.025	0.400	70.5 70.5	191 203 191 203	13 3517
6420	9.1		0	19.95	2.8270	0.0020	10 23		0.029	0.412	80.2	119 174 777 780	10 3386
6421	8.1	18	0			+0.0020			_		70.0		12 3386
6422	8.7	10	0	53.83	+2.7800	0.0020	+12 20 11 36	7.1	+0.055 0.079	0.405		123 195 1188(j)179(j)206781	11 3341
6423	8.54		0	57.90	2.8317	0.0020	10 11	•	0.085	0.413	87.0	650 729	[10 3391]
6424	8.8		0	58.34	2.7390	0.0020	13 59	-	0.085	0.399	70.5	191 203 212	13 3523
6425	8.95		0	58.53	2.8045	0.0020	11 19		0.085	0.409	70.2 70.1	5 Beob.	11 3342
*6426	8.86	18	1	2.15	+2.7394	+0.0020	+13 58	42.5	+0.090	+0.399	78.1	188 203 R	[13 3524]
6427	8.9		1	9.99	2.7430	0.0020		4.I	0.102	0.400	70.5	191 203	13 3525
6428	8.9		1	32.69	2.7196	0.0020	14 46	41.8	0.135	0.396	70.5	188 193 201 212	14 3417
6429	8.8		1	35.64	2.7835	0.0020	12 11		0.139	0.406	78.3	5 Beob.	12 3391
6430	8.77		1	44.92	2.7177	0.0020	14 51	6.9	0.153	0.396	70.5	186 193 201	14 3420
6431	9.0	81	I	45.09	+2.8019	+0.0019	+11 26	0.0	+0.153	+0.408	81.9 80.4	5 Beob.	11 3346
6432	9.1		1	45.19	2.7158	0.0020	14 55		0.153	0.396	82.0	214 R	[14 3419]
6433	8.6		I	55.33	2.7660	0.0020	12 54	2.4	0.168	0.403	70.3	125(1) 197 208	12 3394
6434	8.6		I	57.09	2.7357	0.0020		51.4	0.171	0.399	70.5	188 212	14 3422
6435	7.18		2	2.87	2.7622	0.0020	13 3	20.2	0.179	0.403	70.4	125(1) 190 197 210	13 3529
6436	8.9*	18	2	5.79	+2.8172	+0.0019	+10 47		+0.183	+0.411	81.5	126 R	[10 3393]
6437	8.6 8.8 ¹⁰			19.54 21.71	2.7238	0.0020	14 36		0.203	0.397	70.5	186 214	14 3423
6438 6439	8.8	l	2	46.85	2.8131 2.7701	0.0019	10 58 12 44		0.207	0.410	69. 2 83.9	49 121 126 208 789 790	10 3395 12 3402
6440	8.6			47.67	2.8028	0.0019	11 23		0.245	0.409	81.9 80.4	5 Beob.	11 3352 pr.
6441	9.0	18		48.07		+0.0020	+14 43	_	+0.245	+0.396	82.0	214 R	[14 3425]
6442	9.5	10	2	_	2.8027	0.0019	11 24	-	0.248	0.409	90.5	786 787	11 3352 sq.
6443	7.511		2	52.14	2.7323	0.0020	14 16		0.251	0.398	70.5	188 212	14 3427
6444	8.8		2	53.15	2.7329	0.0020	14 14		0.252	0.398	70.5	188 212	14 3428
6445 ¹²	8.3		3	1.47	2.7771	0.0019	12 26		0.265	0.405	70.2	129 199 208	12 3403
6446	8.6	r8	3	4.84	+2.7293	+0.0020	+14 23	18.4	+0.269	+0.398	70.5	188 212 214	14 3431
6447	8.4		3	9.38	2.7219	0.0020	14 41	_	0.276	0.397	83.8	186 784 788	14 3432
6448	8.6		3	19.16	2.8113	0.0019	II 2	36.7*	0.291	0.410		1188(4) 179(4) 184 786	11 3354
6449	8.7		3	21.85	2.8221	0.0019	10 35		0.294	0.411	69.0	49 126	10 3405
6450	8.1	I	3	28.76	2.7388	0.0019	14 0	25.4	0.304	0.399	83.8	188 784 788	14 3436
	1 BD 8			8 6.7	8.3 6.9 9 7.3 6.7 7 seq. 2.5	.7; 9 [™] o so	8.2 7.8 6 eq. 2:0 35" A			3D 9.1 ir Z.126;		eq. 1 ⁸ 7 5"A. ⁶ II 10 9.0 9.3 8.0	opl. med. ; BD 9.3



Nr.	Gr.	A.R. 18	75 Praec.	Var.	Decl. 1	875	Praec.	Var.	Ep.		Zor	nen		В	. D.
6451	8.4	18h 3m 3	0.94 +2.752	1 +0.0019	+13°27	′ 56.9	+0.308	+0.401	70.5	190	210			I 3º	3540
6452	7.71	3 3	1 1				0.317	0.405	83.9	199	789	790		1	3404
6453	8.6		5.27 2.782	0.0019	•		0.328	0.405	70.1	132	208	•			3405
6454	8.9	3 4	5.27 2.737	0.0019	14 4	17.0	0.328	0.399	70.5	186	214			14	3439
6455	8.72	3 4	5.57 2.821	0.0019	10 38	36.1	0.329	0.411	79.8	49	126	784	788	10	3407
6456	8.5	18 3 4	8.15 +2.789	3 +0.0019	+11 56	57.4	+0.333	+0.407	83.9	206	786	787		11	3356
6457	8.8	_	7.99 2.818	-		11.2*	0.347	0.411	69.0	49	126				3412
6458	8.9		7.98 2.762			_	0.362	0.403	70.1	129	208				3541
6459	8.8	4 I	3.10 2.835	0.0018	10 2	54-3	0.369	0.413	77-7	48	51	647	727		3414
6460	8.8	4 3	1.03 2.789	0.0019	11 57	51.1	0.395	0.406	70.1	132	206			11	3362
6461	8.6	18 4 3	7.03 +2.823	8100.0+	+10 33	46.0	+0.404	+0.411	69. o	49	126			10	3416
6462	9.0	_	7.76 2.775	l l			0.405	0.404	83.9	199	789	790			3412
6463	9.1	4 4	6.84 2.789	8100.0	11 55	53.0	0.418	0.406	83.9	206	786	787			3364
6464	8.7	4 5	6.78 2.771	8100.0	12 39	49.9	0.433	0.404	70.1	129	208			12	3415
6465	9.4	4 5	7.63 2.786	3 0.0018	12 4	26.6	0.434	0.406	83.9	206	789	790		12	3414
6466	9.0	18 5	6.31 +2.806	7 +0.0018	+11 14	5.5	+0.447	+0.409	78.5 77.0	1188((<u>1</u>) 179((<u>1)</u> 184	786	11	3366
6467	8.9		0.53 2.767	- 1	12 49		0.453	0.403	70.1		208	\-,	•		3417
6468	8.5	5 3	3.82 2.800	0.0018	11 30		0.487	0.408	78.5 77.0	1188((]) 179((<u>1</u>) 184	7 87		3368
6469	8.8	5 4	8.49 2:799	7 0.0018	11 31	28.3	0.508	0.408	85.8	179(1) R				3370]
6470	7.8	5 5	1.14 2.775	4 0.0018	12 31	26.7	0.512	0.404	83.9	199	789	790		12	3419
6471	8.7	18 6 1.	4.18 +2.835	8 +0.0018	+10 2	2.8	+0.546	+0.413	79-5	5 B	eob.			10	3425
6472	8.8	6 1	5.55 2.737	_	14 3	10.8	0.547	0.399	70.5	_	212				3446
6473	8.7	6 1	7.30 2.759	1	13 10	1.8	0.550	0.402	70.1	129	208				3550
6474	8.7	6 2:	2.69 2.811	0.0018	11 3	21.4	0.558	0.410	79.8	49	126	786	787	11	3373
6475 ⁸	9.0	6 2	7.80 2.749	0.0018	13 35	15.6	0.566	0.400	78.6	190	210	R		[13	3555]
64764	8.6	18 6 2	7.86 +2.744	8100.0+	+13 45	44.5	+0.566	+0.400	90.5	784	788			13	3554
6477	8.4		5.77 2.806		11 13		0.577	0.409	78.5 77.0		•	(<u>‡</u>) 184	787		3374
6478	9.3	6 4	7.87 2.785	8100.0	12 5	31.0	0.595	0.406	81.5	132				-	_
6479	7.5	6 4	8.12 2.779	3 0.0018	12 21	50.9	0.595	0.405	83.9	199	789	790		12	3422
6480	8.5	6 5	5.44 2.835	7 0.0017	10 2	17.1	0.606	0.413	81.3	6 B	eob.			10	3429
6481	8.7	18 6 5	6.31 +2.834	5 +0.0017	+10 5	22.4	+0.607	+0.413	87.0	651	729			[10	3430]
6482	9.0	6 5	6.52 2.761	8100.0	13 4	36.8	0.607	0.402	81.8	129(]) 208	8 784	788		3558
6483	1.8	7	6.90 2.802	3 0.0018	11 25	17.4	0.622	0.408	83.8 81.8	1178	(]) 18	4 786	787	11	3377
6484	8.9	7 (6.91 2.835	1 -	10 3	30.5	0.623	0.413	84.9	-	eob.			10	3432
6485	8.7	7 I	0.46 2.730	8100.0	14 20	1.2	0.628	0.398	70.5	186	214	•		14	3451
6486	7.06	18 7 3	6.18 +2.791	8 +0.0017	+11 51	8.5	+0.665	+0.496	80.3	132	206	786	787	11	3379
6487	8.o ⁷	7 4	6.09 2.817	0.0017	10 47		0.680	0.410	69.0	49	126			10	3438
6488	8.8		0.35 2.760				0.686	0.402	75.5		208	210	784		
6489	8.1		0.82 2.748				0.687	0.400	70.5	-	210			_	3564
6490	9.1	. 7 5	2.42 2.725	0.0018	14 32	13.6	0.689	0.397	70.5	186	214			[14	3452]
6491	9.5	18 8	6.57 +2.789	1 +0.0017	+11 57	54.6	+0.709	+0.406	90.5	786	787			11	3380
6492	8.8	8 r	1.75 2.753		13 26	6.4	0.717	0.401	70.5	190	210				3568
6493	8.7		1.69 2.735				0.731	0.398	70.5		212			14	3456
6494	8.7	_	9.76 2.725	- 1	14 33		0.743	0.397	70.5		214				3457
6495	8.6	8 4	0.99 2.812	0.0017	11 1	7.2	0.759	0.409	90.5	786	787			11	3383
6496	8.7	18 9	2.66 +2.788	9 +0.0017	+11 58	20.1	+0.791	+0.406	70.2 70.1	1178	(]) 13	32 184	206	11	3387
6497	8.8	. 9	5.98 2.730	_			0.796	0.397	70.5		212			14	3460
6498	8.9		0.09 2.722				0.802	0.396			214		_		3461
6499	9.0		3.79 2.789				0.808	1	83.9 81.8						
6500	8.6	9 2	6.21 2.830	9 0.0017	1 10 14	23.0	0.826	0.412	76.5	48	51	498	505	10	3446
		.8 8.2 7.2 5.7 6.8 7.0	² 8.9 8.0 ⁷ BD 7	9.0 9.0 5	8 10 ^m 0	praec	. 10 ⁸ in p	ar.	4 II ^m seq.	5 : 5 3	o" A.		₿ Z.	784	roth



Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B.D.
6501	9.2	18h 9m 26:46	+2:7635	+0:0017	+13° 0' 47.0	+0.826	+0.402	92.6	788 R	13°3574
6502	8.6	9 33.07	2.8086	0.0017	11 9 58.2*	0.836	0.409	69.0	49 126	11 3390
6503	8.5	9 44.08	2.7929	0.0017	11 48 34.6	0.852	0.406	70.1	132 206	11 3391
6504	8.7	9 45.70	2.7799	0.0017	12 20 45.4	0.854	0.405	81.8	134(1) 199 789 790	12 3435
6505	8.3	9 48.88	2.7642	0.0017	12 59 12.0	0.859	0.402	76.9	129 208 784	12 3436
6506	8.6	18 9 50.34	+2.8110	+0.0017	+11 3 53.7	+0.861	+0.409	69.0	49 126	11 3392
6507	8.5	10 10.08	2.7903	0.0017	11 55 10.4	0.889	0.406	70.1	132 206	11 3395
6508	8.6	10 26.94	2.7633	0.0017	13 1 24.0	0.914	0.402	70.1	129 208	13 3579
6509	7.9	10 29.85	2.8181	0.0016	10 46 27.9*	816.0	0.410	79.8	49 126 784 788	10 3452
6510	8.9	10 33.49	2.7895	0.0017	11 57 4.7	0.924	0.406	70.1	132 206	11 3401
6511	8.6	18 10 34.26	+2.8271	+0.0016	+10 24 6.9	+0.925	+0.411	79-5	48 51 784 788	10 3455
6512	8.5	10 35.52	2.7605	0.0017	13 8 17.9	0.926	0.402	70.1	129 208	13 3581
6513	8.8	10 36.96	2.7136	0.0017	15 1 50.8	0.929	0.395	70.5	186 214	15 3419
6514	8.9	10 45.57	2.8228	0.0016	10 34 43.2*	0.941	0.411	69.0	49 126	10 3458
6515	7.01	11 10.97	2.7878	0.0016	12 i 29.4	0.978	0.406	81.8	134(1) 199 789 790	12 3446
6516	8.7	18 11 13.35	+2.7400	+0.0017	+13 58 22.9	+0.982	+0.399	80.5	210 788	13 3586
6517	8.5	11 14.16	2.8018	0.0016	11 26 56.4	0.983	0.408	_	1178(1) 184 786 787	11 3405
6518	8.8	11 17.43	2.7905	0.0016	11 54 48.9	0.987	0.406	70.1	132 206	11 3407
6519	8.9	11 17.64	2.7159	0.0017	14 56 30.1	0.988	0.395	70.5	186 214	14 3468
6520	8.9	11 23.21	2.7355	0.0017	14 9 20.8	0.996	0.398	70.5	188 212	14 3469
6521	8.9	18 11 27.33	+2.7927	+0.0016	+11 49 21.2	+1.002	+0.406	90.5	786 787	11 3411
6522	9.ó	11 38.57	2.7440	0.0017	13 48 46.9	1.018	0.399	82.0	190 R	[13 3587]
6523	9.0	11 41.22	2.7300	0.0017	14 22 39.4	1.022	0.397	90.5	784 788	14 3471
6524	8.9	11 42.13	2.7844	0.0016	12 9 56.6	1.024	0.405	81.8	134(1) 199 789 790	12 3449
6525	7.92	12 3.03	2.7925	0.0016	11 49 57.2	1.054	0.406	70.1	132 206	11 3415
6526	8.6	18 12 4.58	+2.7260	+0.0017	+14 32 12.9	+1.056	+0.396	70.5	186 214	14 3474
6527	9.08	12 5.66	2.7392	0.0016	14 0 25.2	1.058	0.398	82.0	190 R	[14 3475]
6528	8.6	12 11.60	2.7301	0.0017	14 22 18.4	1.066	0.397	70.5	186 214	14 3479
6529	7.9	12 14.14	2.7847	0.0016	12 9 8.5	1.070	0.405	81.8	134(1) 199 789 790	12 3456
6530	9.0	12 17.87	2.7920	0.0016	11 51 18.6	1.076	0.406	70.1	132 206	11 3416
6531	7.04	18 12 19.66	+2.7460	+0.0016	+13 43 51.0	+1.078	+0.399	70.5	190 210	13 3593
6532	7.36	12 21.53	2.8043	0.0016	11 20 58.5	1.081	0.408		117δ(1)184 786 787	11 3417
6533	8.8	12 25.05	2.8242	0.0016	10 31 32.2	1.086	0.411	69.0	49 126	10 3467
6534	8.8	12 34.81	2.7773	0.0016	12 27 28.2	1.100	0.404	81.8	134(1) 199 789 790	12 3460
6535	6.7	12 38.75	2.7657	0.0016	12 55 59.6	1.106	0.402	70.1	129 208	12 3461
6536	8.8	18 12 41.58	+2.8226	+0.0015	+10 35 37.9	+1.110	+0.410	69.5	49 126	10 3469
6537	9.3	12 46.88	2.7427	0.0016	13 52 7.5	1.118	0.399	82.0	212 R	[13 3595]
6538	8.6	12 49.02	2.7520	0.0016	13 29 19.4	1.121	0.400	70.5	190 210	13 3597
6539	8.1	12 56.14	2.7312	0.0016	14 19 53.3	1.131	0.397	70.5	188 212	14 3482
6540	8.1	12 57.41	2.7546	0.0016	13 23 11.7	1.133	0.401	83.9	210 784 788	13 3598
6541	9.06	18 12 59.43	+2.7262	+0.0016	+14 32 2.7	+1.136	+0.396	82.0	214 R	[14 3483]
6542	8.9	13 1.95	2.7798	0.0016	12 21 24.7	1.140	0.404	81.8	134(1) 199 789 790	
6543	8.8	13 2.37	2.7431	0.0016	13 51 11.5	1.140	0.399	70.5	188 212	13 3600
6544	8.9	13 4.39	2.7910	0.0016	11 53 58.4	1.143	0.406	70.1	132 206	11 3422
6545	8.9	13 10.23	2.7977	0.0016	11 37 16.5	1.152	0.407	83.8 81.8	1178(1) 184 786 787	11 3423
6546	8.7	18 13 14.90	+2.7519	+0.0016	+13 29 52.9	+1.159	+0.400	70.5	190 210	13 3601
6547	7.07	13 17.77	2.7850	0.0016	12 8 39.1	1.163	0.405		134(1) 208 789 790	
6548	8.3 ⁸	13 23.10	2.7264	0.0016	14 31 31.4	1.170	0.396	70.5	186 214	14 3486
6549	7.6	13 26.96	2.7767	0.0016	12 29 3.9	1.176	0.404	70.1	129 208	12 3469
6550	8.7	13 34.99	2.8098	0.0015	11 7 27.6	1.188	0.408	69.0	49 126	11 3426
		7 7.2 6.6 6.5 Z.214; BD 9.5	² BD 7.1; ⁷ 7.5	Schätz. 7 7.3 7.0 6		Z.19 0; B	D 9.5	4 BD 6.1	⁸ 8.0 8.0 6.2 6.9,	röthlich

Nr.	Gr.	A	.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	l. 18	75	Praec.	Var. saec.	I	Σр.		Zoi	nen	·	3. D.
6551	8.0 ¹	18h	13 ⁿ	45.87	+2:7929	+0.0015	+11	49'	12.2	+1:204	+0.406	70.2	70.1	1178	(}) 1;	32 184 20	6 11	3427
6552	8.4			46.96	2.8314	0.0015	10	13	39.0*	1.206	0.412		2.4		eob.			3473
6553	8.7		13	54.87	2.7600	0.0016	13	10	11.1	1.217	0.401	7	0.5	190	210			3606
6554	8.9		13	55-49	2.7689	0.0016	12	48	29.3	1.218	0.402	8	8.1	134(]) 19	9 789 79	12	3476
6555	9.0		13	56.94	2.8341	0.0015	10	7	0.1	1.220	0.412	7	7.0	48	51	571 57	2 10	3475
6556	8.7	18	13	59.64	+2.7395	+0.0016	+14	0	0.7	+1.224	+0.398	7	0.5	188	212		13	3607
6557	8.8		14	25.70	2.7661	0.0015			24.0	1.262	0.402		1.0	129	208			3481
6558	8.8		14	29.02	2.7942	0.0015	11	46	9.2	1.266	0.406	83.8	81.8	1178	(]) 18	84 786 78	7 11	3434
6559	8.22		14	41.73	2.8358	0.0015	10	2	59.6	1.285	0.412	7	6.8	48	51	511 57	01 0	3479
6560	8.9		14	43.04	2.8166	0.0015	10	50	49-4	1.287	0.409	6	9.0	49	126		10	3480
6561	8,6	18	14	49.69	+2.7127	+0.0016	+15	4	55.2	+1.297	+0.394	7	0.5	186	214		15	3431
6562	8.o		15	19.50	2.7455	0.0016	_		41.6	1.340	0.399	•	0.5		210		-	3612
6563	9.2		15	29.04	2.7827	0.0015	_	_	50.6	1.354	0.404		8.1	134(]) 19	9 789 79	1	3486
6564	8.9		15	29.95	2.7353	0.0016	14	10	33.1	1.355	0.397	7	0.5	188	212			3495]
6565	8.5		15	42.94	2.7582	0.0015	13	15	1.7	1.374	0.401	7	0.5	190	210			3615
6566	9.1	18	15	43.11	+2.7760	+0.0015	+12	31	18.1	+1.374	+0.403	R	8.1	1346	4) 10	9 789 79		3487
6567	9.1		15	59.61	2.7868	0.0015			47.4	1.398	0.405	ı	0.5		790	, 1-, 1,		3491
6568	8.2		16	21.59	2.7249	0.0015			58.o	1.430	0.396		0.5	т86	188	212 21	4 1 14	2400
6569	8.9		16		2.8039	0.0014			33.3	1.434	0.407	•	8.18	1178	(1)	84 786 78	7	3177
6570	9.4		16	_	2.8040	0.0014			27.9	1.434	0.407	و ا	0.5	786	787		311	3440
*6571	8.68	18	16	30.75	+2.7358	+0.0015	+14	۵	28.a	+1.444	+0.397	١.	0.5	784	788		1,,	2502
6572	8.9		16		2.7306	0.0015			12.0	1.454	0.396		2.0	188				3502 3503]
6573	6.64		16	46.49	2.7896	0.0014		_	10.3	1.467	0.405	1	0.1		206			3442
6574	8.8		16	55.85	2.8068	0.0014		-	30.0	1.480	0.408	•	81.8	_		84 786 78		- 1
6575	8.5		16	58.02*	2.7777	0.0015		-	30.3	1.483	0.403	ľ	4.7		eob.			3496
6576	7.65	18	T ==	-			+14				1	l		186			1	,
6577	8.8	10	17	10.59	+2.7165 2.7881	0.0014			29.8 45.6	+1.501 1.502	+0.394	•	0.5	132	214			3506
6578	8.7		17		2.7173	0.0014			4 5.0 2 5.7	1.508	0.405	•	0.I 0.5	186	206 214			3499 3507
6579	8.8		17	19.56	2.7783	0.0014		_	1.6	1.515	0.403		0.5		790			3502
6580	8.26		17	29.89	2.8059	0.0014			56.6	1.530	0.407		81.8			84 786 78		
6581	8.8	18	•						_			1				••••		
6582	8.8	10	•	30.46 37.36	+2.7623	0.0015	+13	-	53·3	+1.531	0.396		0.1	_	208 212		-	3623 3510]
6583	7.27		17	38.96	2.7241	0.0015			33·3 16.6	1.540	0.395		o.5 3.9	212	784	788		3511
65848	8.8		17	47.06	2.7311	0.0015		-	15.4	1.555	0.396		3.9	212	784	788		3514
6585	9.98		18	2.68	2.7379	0.0015	14		3.3	1.577	0.397		2.0	188	-	,	-	
	8.8	-0	-0			-		-	_			١.					1	
6586 6587	8.2 10	18	18	5·35 6.04	+2.8175 2.7190	+0.0014			10.3* 46.5		+0.409		9.0	186	126			3495
6588	8.0		18	6.20	2.7190	0.0015	-	-	40.5 14.6	1.582 1.582	0.395		0.5 2.6	784				3518 3496
6589	8.5			16.67	2.7267	0.0015			13.8	1.598	0.396		0.6	212				3520
6590	7.9 ¹¹		18	17.13	2.8158	0.0013	e.		36.0	1.598	0.409		9.0		126			3498
ii I						_							-					Ì
6591 6592	8.9 8.9	18		19.93 25.74	+2.7133		+15		-	+1.602	+0.394		0.5	186		201		3450
6593	9.0			25.74 36.91	2.7312 2.7512	0.0015			18.4 47.4	1.611	0.396		3.9	129	788	791		3521
6594	8.5			45.93	2.8345	0.0013	•	-	47· 4 3·4	1.640	0.399	-	0.1 7.0			571 57		3631 3504
6595	8.6			47.43	2.7650	0.0014			2.3	1.642	0.401		8.1			יוכ יוכ 189 קר		3511
11 1		-0									1					, 1-7 17	1	
6596	8.2 8.8	19		47.80	+2.7489	+0.0014	+13			+1.643	+0.399	-	0.5	190				3632
659 7 6598	9.3			49·99 52·47	2.7621 2.7894	0.0014	_		14.5 6.8	1.646	0.401		0.1		208			3633
6599	9.3 8.9			52.47 20.59*	1	0.0014			59.4	1.650 1.691	0.405		0.I		206 126	Þ		3452]
6600	8.o			20.59		-			59.4 40.2	1.691	0.408		7.6 0.5	188		~		3455]
" '		· -		_							•		_					3524
1	¹ BD 6	D 7.3 ·3		9 ^m 3 P	7.4; Schät raec. 2:5 1	z. 8.5 8.4 !7 B.	7.9 8.2 9 9.3			ol. med. 10 BD 7	4 BD		6 J D 7.3	3D 7.	I	6 8.2 8	.6 8.5	7.7

Nr.	Gr.	A.R. 1	875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B.D.
1066	8.6	18µ 19m	27:07	+2:8126	+0:0013	+11° 1'47.9	+1.700	+0.408	69.0	49 126	11°3456
6602	8.8	19	27.17	2.7154	0.0015	14 59 47.6	1.700	0.394	70.5	186 214	14 3525
6603	8.8	19	31.03	2.7149	0.0015	15 0 54.8	1.706	0.394	83.9	214 784 788	15 3460
6604	8.8	19	44.66	2.7793	0.0014	12 24 12.2	1.726	0.403	81.8	134(]) 199 789 790	12 3518
6605	8.1	19	52.17	2.7233	0.0015	14 40 54.0	1.736	0.395	70.5	186 214	14 3531
6606	9.1	18 19	58.05	+2.7900	+0.0013	+11 57 57.4	+1.745	+0.405	70.1	132 206	11 3459
6607	8.6	19	58.97	2.8100	0.0013	11 8 22.8	1.747	0.407	79.8	49 126 786 787	11 3460
6608	8.7	20	1.11	2.8358	0.0013	10 3 55.6	1.750	0.411	77.7	48 51 647 727	10 3509
6609	8.7	20	5.08	2.7408	0.0014	13 58 23.5	1.755	0.397	70.5	188 212	13 3642
6610	8.7	20	9.85	2.7309	0.0014	14 22 31.0	1.762	0.396	70.5	188 212	14 3532
6611	8.7	18 20	10.54	+2,7719	+0.0014	+12 42 31.8	+1.763	+0.402	70.1	129 208	12 3521
6612	7.0	20	15.43	2.7180	0.0014	14 53 47.7	1.770	0.394	70.5	186 214	14 3533
6613	8.5	20	39.20	2.8297	0.0012	10 19 30.1	1.805	0.410	69.0	49 126	10 3512
6614	8.8	. 20	40.94	2.7990	0.0013	11 35 52.8	1.807	0.406	70.1	132 206	11 3462
6615	8.8	20	45-33	2.8368	0.0012	10 1 39.2	1.814	0.411	77.7	48 51 648 728	10 3513
6616	8.7	18 21	3.17	+2.8026	+0.0013	+11 26 55.8	+1.840	+0.406	83.8 81.8	1178(1) 184 786 787	11 3465
6617	8.0	21	16.68	2.7136	0.0014	15 4 47.4	1.859	0.393	90.5	784 788	15 3467
6618	8.3	21	18.43	2.8102	0.0013	11 8 9.4	1.862	0.407	83.8 81.8	1 1 7 δ(½) 184 786 787	
6619	9.2		26.43	2.8011	0.0013	11 30 49.8	1.873	0.406	83.8 81.8	117δ(1) 184 786 787	11 3467
6620	9.0¹	21	34.09	2.7377	0.0014	14 6 25.2	1.884	0.397	78.2	188 214 R	[14 3539]
6621	8.9	18 22	9.51	+2.7830	+0.0013	+12 15 40.1	+1.936	+0.403	70.1	132 206	12 3533
6622	8.6	22	11.51	2.7249	0.0014	14 37 43.9	1.939	0.395	70.5	186 214	14 3542
6623	9.8	22	22.II	2.8102	0.0012	11 8 28.1	1.954	0.407	90.5	786 787	
6624	8.6	22	23.10	2.8103	0.0012	11 8 8.4	1.956	0.407	83.8 81.8	117δ(1) 184 786 787	11 3473
6625	8.9	22	31.68*	2.8099	0.0012	11 9 17.3	1.968	0.407	83.8 81.8	117δ(]) 184786 787	11 3474
6626	8.9	18 22	39.12	+2.7676	+0.0013	+12 53 52.1	+1.979	+0.401	70.1	129 208	12 3538
6627	8.82	22	41.86	2.8066	0.0012	11 17 25.7	1.983	0.406	9.18	184 R	[11 3476]
6628	8.7	22	42.22	2.7826	0.0013	12 16 56.2	1.983	0.403	70.1	132 206	12 3539
6629	8.8	22	44.68	2.7154	0.0014	15 0 55.4	1.987	0.393	70.5	186 214	15 3477
6630	8.9	22	48.63	2.7517	0.0013	13 32 45.4	1.993	0.398	82.0	210 R	[13 3651]
6631	8.8	18 22	54.61	+2.7463	+0.0013	+13 46 5.2	+2.001	+0.398	70.5	190 210	13 3652
6632	8.6	23	و6.0,	2.8346	0.0012	10 7 36.6	2.010	0.410	77.7	48 51 648 728	10 3525
6633	8.4	23	2.62	2.8160	0.0012	10 54 4.7	2.013	0.408	69.0	49 126	10 3526
6634	7.9	_	12.07	2.7999	0.0012	11 34 16.6*	2.027	0.405	83.8 81.8	117δ(1) 184786 787	11 3478
6635	8.23	23	12.87	2.7181	0.0014	14 54 36.4	2.028	0.393	70.5	186 214	14 3546
6636	8.5	18 23	21.51	+2.7988	+0.0012	+11 36 58.5	+2.040	+0.405	70.1	132 206	11 3479
6637	8.0	23	21.65	2.8182	0.0012	10 48 44.3	2.041	0.408		49 126 784 788	
6638	8.6		31.59	2.7520	0.0013	13 32 24.7	2.055	0.398	70.5	190 210	13 3657
6639	8.3		42.39	2.7936	0.0012	11 50 1.3	2.071	0.404		1178(\frac{1}{2}) 184 786 787	
6640	7.54	23	43.14	2.7806	0.0012	12 22 10.8*	2.072	0.402	81.8	134(]) 199 789 790	
6641	7·5 ⁵	_	43-54	+2.7462	+0.0013	+13 46 35.5	+2.072	+0.397	70.5	190 210	13 3658
6642	9.2	_	46.72	2.7748	0.0012	12 36 35.0	2.077	0.402	70.1	129 208	12 3547
6643	8.7		52.97	2.7686	0.0013	12 51 43.3	2.086	0.401	70.I	129 208	12 3548
6644	7.46	24	3.53	2.8282	0.0011	10 23 57.7	2,101	0.409	68.5	48 51	10 3532
6645	8.1	_	24.76	2.8111	0.0012	11 6 49.0	2.132	0.407	69.0	49 126	11 3487
6646	8.9	18 24		+2.7480	-	+13 42 34.7	+2.157	+0.397	70.5	190 210	13 3662
6647	8.9		43-35	2.8221	0.0011	10 39 25.8	2.159	0.408	81.5	126 R	[10 3536]
6648	7.07		52.04	2.7769	0.0012	12 31 36.3	2.172	0.402	81.8	134(1) 199 789 790	
6649 6650	9.3		55.15	2.7351	0.0013	14 14 6.4	2.176 2.178	0.395	82.0 70.5	188 R 186 214	[14 3550]
0030	8.7		56.75	2.7204						-	14 3552
	1 B	D 9.5; 9.7 .8		3!8 1'B. 5 6.7 6.5	² Nı	ır Z. 184; BD 9.3		BD 7.6	4 8.0	8.1 7.2 6.9	⁵ BD 6.8

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B . D.
6651	8.9	18 ^h 25	m 6:87	+2.8061	+0:0011	+11° 19′ 33″.5	+2.193	+0.406	81.9	184 R	[11°3489]
6652	9.0	25	9.31	2.7761	0.0012	12 33 39.5	2.197	0.401	81.8	134(1) 199 789 790	
6653	9.1	25	10.11	2.7501	0.0012	13 37 40.0	2.198	0.398	82.0	210 R	[13 3664]
6654	8.9	25	17.76	2.8062	0.0011	11 19 12.5	2.209	0.406	83.8 81.8	1178(1) 184 786 787	11 3493
6655	8.o	25	27.55	2.7631	0.0012	13 5 49-3	2.223	0.399	70.1	129 208	13 3667
6656	9. 0 1	18 25	27.66	+2.7632	+0.0012	+13 5 29.8	+2.223	+0.399	70.1	129 208	13 3668
6657	9.0	25	31.85	2.7244	0.0013	14 40 14.5	2.229	0.394	70.5	186 214	14 3558
6658	8.9	25	38.44	2.8303	0.0011	10 19 14.0	2.239	0.409	90.5	784 788	10 3542
6659	9.1	25	43.12	2.7360	0.0013	14 12 8.7	2.246	0.395	82.0	212 R	[14 3560]
6660	8.8	25	45-54	2.7443	0.0012	13 52 3.7	2.249	0.397	70.5	188 214	13 3671
1999	8.8	18 25	45.74	+2.7909	1100.0+	+11 57 20.0	+2.250	+0.403	70.1	132 206	11 3494
6662	8.5	25	54.57	2.8223	0.0011	10 39 12.3	2.262	0.408	69.0	49 126	10 3544
6663	8.7	25		2.7525	0.0012	13 31 58.1	2.264	0.398	70.1	129 208	13 3673
6664	8.8	26		2.7834	1 100.0	12 16 13.3	2.301	0.402	81.8	134(1) 199 789 790	12 3568
6665	8.02	26	٠.	2.7499	0.0012	13 38 35.7	2.307	0.397	70.5	190 210	13 3677
6666	·8.68	18 26	٠, .	+2.7853	+0.0011	+12 11 28.8	+2.328	+0.402	8.18	134(1) 199 789 790	12 3570
66674	8.8	26		2.8009	0.0011	11 32 58.1	2.352	0.405	83.8 81.8	117δ(1)184786787	11 3502
6668	9.0	26		2.7853	0.0011	12 11 46.2	1	0.402	81.8	134(1) 199 789 790	12 3572
6669	8. ₇ 8.8	26	•	2.7973	0.0011	11 41 57.7	2.354	0.404	70.1	132 206	11 3504
*6670		27		2.7479	0.0012	13 43 35.8	2.366	0.397	70.5	190 210	13 3680
6671	8.9	18 27		+2.7754	1100.0+	+12 36 9.8	+2.369	+0.401	80.3	129 208 789 790	12 3573
6672	9.1	27		2.7594	0.0012	13 15 43.7	2.381	0.398	70.5	190 210	13 3681
6673	8.9	27	. •	2.8210	0100.0	10 43 8.9	2.416	0.407	69.0	49 126	10 3560
6674	9.1 8.9	27		2.8032	0.0011	11 27 33.6	2.418	0.405	83.8 81.8		11 3508
6675		27	•••	2.7628	0.0011	13 7 28.5	2.421	0.399	70.1	129 208	13 3684
6676	9.0	18 27		+2.8297	+0.0010	+10 21 25.9	+2.425	+0.409	68.5	48 51	10 3562
6677	8.6	27	•••	2.8299	0.0010	10 20 57.8	2.438	0.408	68.5	48 51	10 3564
6678 6679	8.6 8.8	28 28	. •	2.7439 2.8319	0.0012	13 53 58.9	2.448	0.396	70.5	188 212	13 3685
668o	8.8	28		2.7802	0100.0	10 16 5.8 12 24 43.5°	2.465 2.469	0.409	78.7 81.8	5 Beob. 134(½) 199 789 790	10 3568
l i											
6681 6682	8.5 8.8	18 28 28	•	+2.8076	+0.0010	+11 16 53.6	+2.470	+0.405	83.8 81.8	1178(\frac{1}{2}) 184 786 787	11 3510
6683	8.8	28		2.8286 2.8163	0100.0	10 24 15.5	2.485 2.485	0.408	79.5 69.0	48 51 784 788 49 126	10 3570
6684	8.18	28		2.7323	0.0012	10 55 17.3 14 22 23.4	2.490	0.406	70.5	188 212	10 3571
6685	9.1	28		2.7734	1100.0	12 41 50.3	2.497	0.400	82.0	208 R	[12 3580]
6686	8.06	18 28	47.96		+0.0011	+12 26 31.1			81.8	124(4) 100 780 700	
6687	6.57	28		2.8193	0.0010	IO 47 44.0	+2.514 2.524	0.407	69.0	134(½) 199 789 790 49 126	10 3573
6688	8.5	28		2.7136	0.0012	15 7 58.3	2.524	0.391	70.5	186 214	15 3511
6689	9.2	29		2.8062	0.0010	11 20 41.0	2.540	0.405		786 787	
6690	8.8	29		2.8061	0.0010	11 20 43.2	2.541	0.405	83.8 81.8	1 17δ(1) 184 786 787	11 3513
6691	8.38	18 29	10.37	+2.7259	+0.0012	+14 38 4.0	+2.546	+0.393	70.5	188 212	14 3577
6692	8.7	29		2.7771	0.0011	12 32 57.2	2.558	0.400	81.8	134(1) 199 789 790	
6693	8.3	29	_	2.7168	0.0012	15 0 26.3	2.570	0.392	70.5	186 214	14 3580
6694	8.9	29		2.7738	0100.0	12 41 15.2	2.611	0.400	70.1	129 208	12 3586
6695	8.7	30	6.62	2.7880	0.0010	12 6 19.4	2.627	0.402	81.8	134(1) 199 789 790	12 3590
6696	7.7	18 30	7.08	+2.7995	+0.0010	+11 37 42.9	+2.628	+0.404	70.1	132 206	11 3518
6697	8.6	30	12.34	2.8103	0.0010	11 10 49.9	2.635	0.405		· .	
66989	8.8	30	14.07	2.7895	0.0010	12 2 32.1	2.638	0.402	81.8	134(1) 199 789 791	12 3591
6699	8.4	30		2.7965	0.0010	11 45 13.2	2.642	0.403	70.1	132 206	11 3521
6700	7.9	30	20.14	2.8112	0.0010	11 8 35.3	2.647	0.405	69.0	49 126	11 3523
		. 129 bla		3 B	D 6.8; Sc	hätz. 8.0 8.0, Re	fr. 1893 Ju	ıni 14 7.0	grünlich	8 Z. 790	8.0, roth
•	9 ** 5	praec. 10	¹ 1!3 A.	⁵ BD		6 8.4 8.4 8.0 7.3	3 7 7	.0 6.0	8 BD 7.		5 20"A.
I											

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 187	75	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B.D.
6701	8.8	18h 30	31.67	+2:8341	+0.0009	+10°11'1	6.2	+2:663	+0.408	77.0	48 51 571 573	10° 3580
6702	9.0		31.67	2.7544	0.0011	13 29 2		2.663	0.397	70.5	190 210	13 3693
6703	8.9	30	39.13	2.8218	0.0009	10 42 1	11.7	2.674	0.407	69.0	49 126	10 3584
6704	8.9	30	47.69	2,8146	0.0009	11 0 1	11.4	2.687	0.406	79.8	49 126 784 788	10 3585
6705	8.5	30	48.14	2.7215	0.0011	14 49 4	\$5.8	2.687	0.392	70.5	186 214	14 3587
6706	7.61	18 30	50.52	+2.7692	+0.0010	+12 53	6.0	+2.691	+0.399	70.1	129 208	12 3598
6707	8.9	30	53.95	2.7663	0.0010	13 0 1		2.695	0.398	70.1	129 208	12 3599
6708	8.9	30		2.7974	0.0010	11 43 1	-	2.696	0.403	70.1	132 206	11 3526
6709	8.8	30	56.92	2.8274	0.0009	10 28 1	-	2.700	0.407	69.0	49 126	10 3586
6710	8.8	31	6.89	2.8347	0.0009	10 9 5	58.6	2.714	0.408	77.0	48 51 571 573	10 3588
6711	8.7	18 31	10.31	+2.7835	+0.0010	+12 17 4	16.1	+2.719	+0.401	81.8	134(1) 208 789 790	} '
6712	8.7		15.18	2.8010	0.0010	11 34 2	1	2.726	0.403	70.1	132 206	11 3528
6713	6.83	31	• -	2.8071	0.0009		4.9	2.736	0.404		117δ(1) 184786 787	
6714	8.8	31		2.8266	0.0009	10 30 3		2.744	0.407	81.5	126 R	[10 3593]
6715	7.38	31		2.8088	0.0009		4.9	2.746	0.404		1178(\frac{1}{2}) 184 786 787	
6716	7.74	18 31	30.35	+2.7866	+0.0010	+12 10 1		-		81.8	134(1) 208 789 790	
6717	7.1° 8.6⁵	31	30.35	2.7303	1100.0	14 28 4		+2.748 2.749	0.393	70.5	134(±) 208 789 790 188 212	12 3604 14 3592
6718	8.8	31	38.13	2.8013	0.0009	11 33 5		2.759	0.403	70.3	132 206	11 3532
6719	8.8	_	44.62	2.7586	0.0010	13 19 2		2.769	0.397	70.5	190 210	13 3696
6720	8.7	31		2.7293	0.0011	14 31 1	- 1	2.772	0.393	70.5	186 214	14 3595
li i	1 1	•		' ' '		_	_				•	-4 33/3
6721	9.1	18 31	49.27	+2.7291	1100.0+	+14 31 4		+2.776	+0.393	82.0	214 R	
6722 6723	8.2 8.6		51.68 58.91	2.7232 2.8067	0.0009	-	7.3	2.779	0.392	70.5	186 214	14 3596
6724	8.6	31 32	18.98*	2.8282	0.0009	11 20 2 10 26 5	1	2.789 2.819	0.404	-	1178(\frac{1}{2}) 184 786 787 48 51 784 788	1
6725	9.2	•	19.94	2.8283	0.0008	10 26 3		2.820	0.407	79.5 90.5	784 788	10 3599
li i		_					1		0.407			
6726	8.5	18 32	21.82	+2.7210	+0.0011	+14 51 4	- 1	+2.823	+0.392	70.5	186 214	14 3599
6727	8.6	32	26.02	2.7399	0.0010	14 5 3		2.828	0.394	70.5	188 212	14 3600
6728	9.1	32	27.61	2.8071	0.0009	11 19 4		2.831	0.404		117δ(½) 184 786 787	9 18
6729	8.3 8.0 ⁶	32	31.45	2.7162	0.0011	15 3 2		2.836	0.391	70.5	186 214	15 3525
6730	0,0	32	39.46	2.7356	0.0010	14 16 2	-	2.848	0.394	70.5	188 212	14 3602
6731	9.0	18 32	43-44	+2.8314	+0.0008	+10 18 5		+2.854	+0.407	69.0	49 126	10 3603
6732	8.7	32	52.39	2.8049	0.0009	11 25 2		2.867	0.403	70.1	132 206	11 3539
6733	9.1	32	52.59	2.7901	0.0009	12 2 1		2.867	0.401	81.8	134(1) 199 789 790	
6734	8.9	32	52.89	2.7572	0.0010	13 23 3		2.867	0.397	70.5	190 210	13 3700
6735	7.67	32	54.40	2.7183	1100.0	14 58 2		2.870	0.391	70.5	186 214	14 3603
6736	8.o	18 33		+2.8171	+0.0008			+2.898	+0.405	90.5	784 788	10 3608
6737	8.9		22.84	2.7586	0.0010	13 20 2		2.910	0.397	70.5	190 210	13 3702
6738	9.0		42.26	2.7235	0.0010	14 46 2	- 1	2.939	0.392	70.5	186 214	14 3605
6739	8.8		43.25	2.8087	0.0008	11 16 1	· ·	2.940	0.404	_	1178(1) 184786 787	
*6740	8.8	33	44.38	2.7994	0.0009	11 39 2	34.9	2.942	0.402	70.1	132 206	11 3546
6741	8.8	18 33	46.59	+2.8041	+0.0009	+11 27 3	37.2	+2.945	+0.403	83.8 81.8	117δ(1) 184 786 787	11 3547
6742	8.6 ⁸	33	47-95	2.7972	0.0009	11 45	0.8	2.947	0.402	70.1	132 206	11 3548
6743	9.2	33	57.88	2.7722	0.0009	12 46 5	9.5	2.961	0.398	81.8	134(1) 199 789 790	
6744	9.0	34	8.75	2.8151	0.0008	11 0 1	-	2.977	0.405	69.0	49 126	10 3615
6745	7·9°	34	9.40	2.7186	1 100.0	14 58 3	34-3	2.978	0.391	70.5	186 214	14 3606
6746	8.z	18 34	17.28	+2.7415	+0.0010	+14 2 4	ļ5.2	+2.989	+0.394	70.5	188 212	14 3607
6747	8.7		21.13	2.7505	0.0010	13 40 5		2.995	0.395	70.5	190 210	13 3703
6748	7.710	-	29.72	2.7927	0.0009	11 56 2		3.007	0.401	70.1	132 206	11 3553
6749	8.211	34	36.48	2.7608	0.0009	13 15 2		3.017	0.397	70.5	190 210	13 3704
6750	7.8	34	49.44	2.8189	0.0008	10 51	4.4	3.035		1. 1	49 126	10 3617
	1 B	D 7.0	2 1	BD 6.3	8 7.1	5 7.8 7.0 6.8	8: BD	0 6.5	4 g.	1 8.1 7.7 *	.o; BD 8.2	5 BD 9.1
	6 BD 7		7 BD 6.5	; ⁸]	BD 8.0	⁹ BD 6.9	.,	10 BD 6	5.7	¹¹ BD 7.6		,
l	•		_			•			-	•		

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
6751	8.3	18h 35m 081	+2.7887 +0.0009	+12° 6' 38.8	+3:052	+0.400	8.18	134(1) 199 789 790	12° 3614
6752	8.5	35 11.46	2.7695 0.0009	12 54 13.1	3.067	0.398	70.1	129 208	12 3616
6753	8.9	35 11.58	2.7334 0.0010	14 23 7.3	3.067	0.393	82.0	186 R	[14 3609]
6754	7.91	35 19.17	2.7891 0.0008	12 5 40.0	3.079	0.401	81.8	134(1) 199 789 790	12 3618
6755	6.62	35 39.81	2.7886 0.0008	12 7 10.6	3.108	0.400	81.8	134(1) 199 789 790	12 3619
6756	8.8	18 35 40.81	+2.7755 +0.0009	+12 39 36.0	+3.109	+0.398	70.1	129 208	12 3620
6757	8.38	35 44.04	2.7708 0.0009	12 51 31.3	3.114	0.398	70.1	129 208	12 3622
6758	8.9	35 47.01	2.8275 0.0007	10 30 0.8	3.119	0.406	68.5	48 51	10 3622
6759	9.6	35 51.70	2.7347 0.0010	14 20 9.2	3.125	0.393	82.0	212 R	
6760	7.34	36 1.00	2.7882 0.0008	12 8 16.2	3.139	0.400	81.8	134(1) 199 789 790	12 3623
67618	8.1	18 36 15.37	+2.8001 +0.0008	+11 38 45.3	+3.159	+0.402	83.8 81.8	117δ(1) 184 786 787	11 3564
6762	9.1	36 15.87	2.7948 0.0008	1	3.160	0.401	80.3	132 206 787 791	11 3565
6763	8.7	36 18.45	2.7344 0.0010		3.163	0.392	74.5	5 Beob.	14 3612
6764	9.0	36 33.85	2.7949 0.0008	•	3.186	0.401	70.1	132 206	11 3569
6765	8.5	36 34.89	2.7354 0.0009	1	3.188	0.392	77.2	188 212 784	14 3613
	8.6		1	1	-			188 212	
6766		18 36 40.76	+2.7447 +0.0009		+3.195	+0.394	70.5		13 3709
•6767	9.0	36 49.98	2.7981 0.0008	1 ''	3.209	0.401	80.3	132 206 786 787	11 3571
*6768	9.4	36 50.02	2.7979 0.0008	1	3.209	0.401	90.5	786 787	{[11 3570]
*6769	9.9 7.4	36 50.32 36 57.36	2.7979 0.0008 2.7167 0.0010		3.210	0.401	93.1	786 R 186 214	'
6770					3.220	0.390	70.5	·	15 3537
6771	7.97	18 37 3.99	+2.7256 +0.0010	1	+3.229	+0.391	70.5	186 214	14 3615
6772	7.9	37 9.49	2.7568 0.0009	1	3.237	0.395	70.5	190 210	13 3713
6773	9.0	37 18.25	2.7735 0.0008		3.250	0.398	81.8	134(1) 199 789 790	12 3627
6774	9.0	37 30.73	2.8172 0.0007		3.268	0.404	69.0	49 126	10 3628
6775	8.9	37 40.92	2.7812 0.0008	12 26 30.4	3.282	0.399	74.7	5 Beob.	12 3629
6776	9.0	18 37 42.56	+2.7806 +0.0008		+3.285	+0.399	83.9	199 789 790	12 3630
6777	8.4	37 44.27	2.7948 0.0008	11 52 46.6	3.287	0.401	80.3	132 206 786 787	11 3575
6778	8.6	37 51.65	2.8316 0.0006	10 20 31.8	3.298	0.406	68.5	48 51	10 3631
6779	9.0	37 56.93	2.8114 0.0007		3.305	0.403	90.5 86.3	1178(1) 787 791	11 3577
6780	7.08	37 58.82	2.8212 0.0007	10 46 38.9	3.308	0.404	69.0	49 126	10 3633
6781	7.0 ⁹	18 38 7.24	+2.7909 +0.0008	+12 2 43.1	+3.320	+0.400	81.8	134(1) 199 789 790	12 3631
6782	8.4	38 7.37	2.7661 0.0008	13 4 18.4	3.320	0.396	70.5	190 210	13 3722
6783	8.9	38 15.07	2.7770 0.0008	12 37 14.9	3.332	0.398	70.1	129 208	12 3634V
6784	8.8	38 15.49	2.8227 0.0007	10 43 9.2	3.332	0.404	69.0	49 126	10 36344
6785	8.5	38 17.41	2.8138 0.0007	11 5 26.7	3.335	0.403	80.3	132 206 786 787	11 3581
6786	8.9	18 38 19.21	+2.8010 +0.0007	+11 37 34.2	+3.338	+0.401	76.9	132 206 791	11 35824
6787	8.6	38 21.02	2.7989 0.0007	1	3.340	0.401	78.4	134(1) 206 791	11 3583
6788	8.7	38 41.51	2.8124 0.0007		3.370	0.403		1178(1) 787 791	11 3584
6789	8.8	38 43.80	2.7611 0.0008	1	3.373	0.395	70.5	190 210	13 3725
6790	9.4	38 51.60	2.8082 0.0007	1	3.384	0.402	81.9	184 R	
	8.6	18 38 53.76			+3.387	1	69.0	49 126	10 3638 M
6791	8.8		1	•	Ì	+0.403	70.5	188 212	[14 3620]
6792	8.8	39 3.87	2.7364 0.0009		3.402	0.392	80.5	190 210 784 788	
6793		39 18.43	2.7532 0.0008 2.8085 0.0007	1	3.423	0.394	81.9	184 R	[11 3587]
6794	9.2 8.1	39 20.27	2.8050 0.0007	1 2 1	3.425	1	90.5	786 787	11 3589
6795		39 36.52	1		3-449	0.401			
6796	8.8	18 39 40.13	+2.7500 +0.0008		+3.454	+0.393	70.5	190 210	13 37334
6797	9.2	39 46.62	2.8147 0.0006		3.463	0.403		184 R	[11 3591]:
6798	8.7	39 51.62	2.7657 0.0008		3.470	0.396	70.5	190 210	13 3736
6799	8.6	39 52.34	2.7368 0.0008		3.471	0.392	70.5	188 212	14 3626
6800	7.210	39 52.84	2.8075 0.0006	11 22 4.3	3.472	0.402	90.5 86.3	117δ(1) 786 787	11 35921
•	1 8. 8 BD 6	4 8.2 7.2 7.9 .3 7 BD 6.	² 7.2 7.0 6.3 5 ⁸ 7.5 6.5;			7 7.2 6.6 7.5? 6.7	7.6; BD 6	.7 ⁵ 9 ^m .2 praec. O BD 6.7	. 11° 7″A.

	-												7
Nr.	Gr.	A .I	R. 1875	Praec.	Var.	Decl.	1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.	_[
1086	9.8	18h 3	9 ^m 54.1	8 +2:8388	+0.0006	+10°	3' 12".1*	+3.474	+0.406	85.1	511 570	[10° 3645]	-
6802	8.4		0 18.5		1	ŧ	0 22.2	3.509	0.395	70.5	190 208 210	13 3739~	1
6803	8.8	4	0 27.3	8 2.8143	0.0006	11	5 21.7	3.522	0.403	90.5 86.3	117δ(1) 786 787	11 3598	-
6804 ¹	9.0	4	0 37.4	6 2.7783	0.0007	12 3	5 22.1	3.536	0.397	78.3	134(1) 199 789	12 3646	1′
6805	8.7		0 43.5	_	0.0006	10 4	0 7.4	3-545	0.404	69.0	49 126	10 3649	17.
6806	8.5	18 4	0 47.0	4 +2.7929	+0.0007	+11 5	9 5.9	+3.550	+0.399	83.9	206 786 791	11 3599	1.
6807	7.63		I 2.1				5 18.1	3.572	0.398	81.8	134(1) 199 789 79		À٠
6808	7.93		1 11.2	1 -	1	12 2		3.585	0.398	81.8	134(1) 199 789 79		. I
6809	8.5		1 17.5				7 50.1		0.404	79.8	49 126 784 78		4:
6810	8.9		1 17.8				6 11.4		0.406	85.2	511 570 573	[10 3656]	l .
6811	9.1	τR	1 23.8			1	0.172	+3.603	40 204	82.0	208 R	1	
6812	9.0		1 36.2		1	+13 2	9 30.0	3.620	+0.394 0.394	70.3	129 190 208 210	13 3748; 0 13 3751 ⁴	
6813	8.8		1 37.5				2 53.9	3.622	0.402	74.7 74.2	5 Beob.	11 3604	
6814	8.7		I 40.6			1	5 38.8	3.627	0.400	70.1	132 206	11 3605	-
6815	8.7		1 49.7		1	14 4		3.640	0.389	70.5	186 214	14 3643	<u>ا</u> ن
	'	_		İ	i						l '		1
6816	8.5		I 52.5			+12 1		+3.644	+0.398	81.8	134(1) 199 789 79		-
6817	9.0		1 52.7		-		3 53.8	3.644	0.405	68.5	48 51	[10 3659]	
6818	7.2		1 56.6	1 2 .		1	8 25.4	3.650	0.394	70.3	129 190 208 21		
6819	7.4		2 1.5	- [ł	1 42.2	3.657	0.402	69.0 69.1	49 1178(1) 126	11 3608	[
6820	8.3	4	2 4.1	1		Į.	0 1.6	3.660	0.402	69.0	49 126	10 3660	
6821	8.6	18 4	2 8.1			+10 1	4 58.4	+3.666	+0.405	76.8	48 51 511 57	0 10 3662	
6822	8.5		2 20.4	1 .		-	0 20.3	3.684	0.404	69.0	49 126	10 3663	1
6823	8.9		2 28.9	-	l l	113	5 18.4	3.696	0.400	70.1	132 206	11 3611	
*6824	8.3		2 34.8				7 24.7	3.705	0.403	69.0	49 126	10 3665	
6825	8.7	4	2 40.4	5 2.8397	0.0005	10	2 13.8	3.713	0.405	79.9	5 Beob.	10 3667	1
6826	8.7	18 4	3 0.7	0 +2.8064	+0.0006	+11 2	6 33.8	+3.742	+0.400	8.18 8.88	117δ(1)18478678	7 11 3613	1
6827	8.7	4	3 3.1	6 2.7183	0.0008	15	4 50.3	3.745	0.388	70.5	186 214	15 3575	<i>-</i> -
6828	8.5	4	3 12.0			11 4	8 18.0	3.758	0.399	70.1	132 206	11 3616	1
6829	8.5		3 17.7		1	•	1 54.9	3.766	0.401	85.5 83.7	5 Beob.	11 3617	
6830	8.7	4	3 21.1	8 2.7786	0.0006	12 3	6 24.7	3.771	0.396	69.9	129 134(1) 199	12 36614	-
*6831	8.5	18 4	3 21.4	9 +2.7673	+0.0007	+13	4 32.9	+3.771	+0.395	70.3	129 190 208 21	0 13 3764-	-
6832	8.8	4	3 22.4	8 2.7673	0.0007	13	4 24.8	3.773	0.395	70.1	129 210	13 3765	۳.
6833	8.2	4	3 25.1	1 2.7605	0.0007	13 2	1 14.4	3.776	0.394	70.5	190 210	13 3766	-
6834	7.3	4	3 29.5	2 2.7322	0.0008	14 3	1 7.2	3.783	0.390	70.5	188 212	14 3654	l
6835	8.6	4	3 33-5	5 2.7161	0.0008	15 1	0 35.2	3.789	0.387	70.5	186 214	15 358	٠.
6836	8.8	18 4	3 34-4	3 +2.8105	+0.0005	+11 1	6 31.0	+3.790	+0.401	83.8 81.8	1178(1) 18478779	1 11 3619	بد
6837	8.8		3 36.6	-	-		7 13.2	3.793	0.396		129 208	12 3663√	ļ. `
6838	8.7		3 40.2				0 15.1	1	0.398		132 206 787 79	1 11 3620	1
6839	8.7		3 44.0	1	1		4 40.0	3.803	0.396	83.9	210 789 790	12 3668	٠.
6840	9.96		3 44.6		1		2 5.6	3.804	0.401	92.6	794 R		-
6841	8.26	18 4	3 46.0	•	+0.0005	+11 2	o 56.6	+3.807	+0.400	83.8 81.8	117δ(1) 184 786 79	1 11 3621	
6842	8.37		3 49.8		_		2 46.3	3.812	0.404	68.5	48 51	10 3675	^ -
6843	9.5		3 49.9				1 52.4	3.812	0.401	92.6	787 R	[11 3623]	
6844	8.0		3 50.7	- 1	•		2 7.5	3.813	1	90.5	784 788	10 3677	٠:
6845	8.9		3 51.3				4 29.3	3.814		88.o	571 573 784 78		1
6846	8.6	18 4			1	ł		l	1		_	1 .	ر. - آنا
6847	8.2	ľ	3 54.1 3 56.4		1	•	5 7·5 1 33·4*	•	+0.394	70.5 69.0	190 208 210 49 126	13 3769	۷.
6848	8.6		3 57.0	_	1		0 48.2		0.401	70.I	132 206	1	V .
68498			4 3.9		1		3 36.9		0.399		188 212	13 3771	[:]
6850	8.5		4 6.5		1		8 23.4	3.836	1		48 51	10 3678	4.
1											. •	. 1	
		[™] 4 pra 3.7 8.0			3.0 8.0 6.9 • Sabite 8			3.1 7.3 7.4				9.4 10.5	
! !	0.0 6	0.0	1.5	· BD 7.5	; Schätz. 8	.4 0.2	- 97	o praec.	5.0 15"A.	, 9.3 prae	c. 2.8 60° B.	i	1



Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Decl. 1	875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	В. І). 	
6851	8.6	18h 44	m 8:71	+2.7288	+0.0008	+14°40	o' 4."ī	+3.839	+0.389	70.5	186 214	14° 30		
68521	8.8	44	12.74	2.7823	0.0006	12 27	40.2	3.845	0.396	78.3	134(1) 199 789	12 30		ľ
6853	7.8	44	21.37	2.7167	0.0008	15 9	50.6	3.857	0.387	70.5	186 214	15 3	584	F. 8
6854	7·4 ²	44	23.91	2.8082	0.0005	11 22	46.7	3.861	0.400	83.8 81.8	1178(]) 184 786 787	11 30	630	v /-
6855	8.7	44	27.48	2.7505	0.0007	13 46	42.8	3.866	0.392	70.5	190 210	13 3'	774	Kο
6856	8.6	18 44	28.88	+2.7408	+0.0007	+14 10	40.9	+3.868	+0.390	70.5	188 212	14 30	658	Mo
6857	8.13		31.55	2.7858	0.0006		57.2	3.872	0.397	8.18	134(1) 199 789 790	12 3		Αz
6858	8.5	44		2.7454	0.0007		25.4	3.877	0.391	70.5	188 212	13 3		A
6859	8.8		40.39	2.7834	0.0006		5.3	3.885	0.396	81.8	134(1) 199 790 791	12 3		1.
6860	8.9		47.77	2.8290	0.0004	•	19.6	3.895	0.403	68.5	48 51	10 30		F
	i 1	_			1				_				3	1
·6861	ا*···	18 44	-	+2.8213		+10 49		+3.902	+0.402	69.0	49 126	10 30		- 4
6862	8.7	45	-	2.8233			₹ 57.9	3.917	0.402	79.8	49 126 784 788	10 3		
6863	8.6	45		2.7931	0.0005	!	17.1	3.935	0.398	70.1	132 206	12 3		
6864	8.9	45		2.8374	0.0004	· ·	22.7	3.935	0.404	68.5	48 51	[10 3		
6865	8.8	45	20.73	2.7241	0.0007	14 52	26.8	3.942	0.388	70.5	186 214	14 3		~
6866	8.7	18 45	23.61	+2.7391	+0.0007	+14 15	32.3	+3.946	+0.390	70.5	188 212	14 3	665	F5
6867	8.8	45		2.7626	0.0006		28.5*	3.951	0.393	70.5	190 210	[13 3		.0
6868	8.4	45		2.7355	0.0007		24.0	3.955	0.389	70.5	186 188 212 214	14 30	667-1	42
6869	8.7	-	32.38	2.7629	0.0006		46.3	3.959	0.393	70.5	190 210	13 3	782	G٥
6870	9.3	45		2.7249	0.0007	-	29.3	3.962	0.388	90.5	784 788	14 3	670	K2
	1			i '		_		1	i	88.9	570 788 791	10 3		Αç
6871	8.9	-	41.39	+2.8371	i l	+10 10		+3.971	+0.404	82.0	212 R	[14 3		
6872	9.2	45		2.7357	0.0007		15.2	3.986	0.389	l	190 210	13 3		
6873	8.2	45		2.7608	0.0006		15.3		0.393	70.5 60.0	49 126	10 3	, 3 V	Ac
6874	8.5	46		2.8263	0.0004	_	55.6	4.005	0.402	69.0 81.8		12 3	103 607	١Α٠
6875	8.5	46	_	2.7816	0.0006		36.1		0.396		134(1) 199 789 790	l		ŀ
6876	8.5	18 46	17.43	+2.8022	+0.0005	+11 38		+4.023	+0.399	83.8 81.8	117δ(1) 184 786 787	11 30		7 F
6877	6.86	46	18.16	2.7501	0.0006	13 49		4.024	່ 0.391	70.5	190 210	13 3	787	
6878	9.2	46	22.22	2.7928	0.0005	12 2	40.4	4.030	0.397	82.0	206 R	[12 3		1
68797	8.8	46	22.92	2.7728	0.0006	_	50.4	4.031	0.394	70.1	129 208	12 3		N
688o	8.08	46	30.66	2.7861	0.0005	12 19	28.5	4.042	0.396	8.18	134(1) 199 789 790	12 30	694`[$F_{\mathbf{z}}$
6881	6.79	18 46	36.47	+2.7364	+0.0007	+14 23	14.2	+4.050	+0.389	77.2	188 212 791	l,	. 4	
6882 ¹⁰	9.5	46		2.7364	- 1	_	12.8	4.051	0.389	92.0	791 R	(14 30	980	K. 5
6883	8.2	46	•••	2.7494	0.0006		13.2	4.072	0.391	70.5	188 190 210 212	13 3'	795 ¹	-
6884	8.4	46		2.8391	0.0003		46.6		0.404	81.4	6 Beob.	10 3		10
6885	9.1	46		2.7364	0.0007		3 15.9	4.073	0.389	92.6	788 R	14 30		À.
	1	•	•		-	_				•	Ī	l		
*6886		_	57.18		+0.0005			+4.080			789 R	<u> </u>	_ , ,	V.
*6887	8.7	46		2.7841			55.9	4.080	0.396	81.8	134(1) 199 789 790	12 3		
6888	9.0	47		2.7935	0.0005		17.5	4.085	0.397	70.1	132 206	11 30		
6889	9.0	47	_	2.7487	0.0006		2.8	4.085	0.391	90.6	791 793	13 3		
6890	8.7	47	1.80	2.8014	0.0005		29.8	4.086	0.398	70.1	132 206	11 3		
1 689	8.9	18 47	10.69	+2.8067	+0.0004	+11 28	3 14.1	+4.099	+0.399	83.8 81.8	117δ(1)184786787	11 3	651 Y	۹,
6892	8.2	47	18.85*	2.8408	0.0003		40.8	4.111	0.404	81.5	6 Beob.	10 3	709	
6893	9.1	47		2.7185	0.0007		42.6	4.131	0.386	70.5	186 214	[15 3		
6894	8.8		33.74	2.7389	0.0006		7 44.2	4.132	0.389	90.6	788 794	14 30		
6895	9.0	47		2.7408	0.0006		57.3	4.140	0.389	87.7	188 R(3)	[14 3	692]H	4,
6896	8.3	18 47		+2.7732	+0 0001	+12 52	2 22 1	+4.154	+0.394	70.1	129 208	12 3		
6897	8.9			2.7190	0.0007		45.2	4.161	0.386	70.5	186 214	[15 3		
6898	8.9		53.90	2.7190	0.0007		56.4	4.162	0.403	70.5 85.1	511 570	[10 3		
6899	8.7		54·59	2.8046	-		-	4.165	0.398	70.1	132 206	11 3		
6900			56.99 57.80		0.0004		3 54.2	4.166			129 208	12 3		
uyuu					_	_		-	_	•	•			`
				B.; 12 ^m p						8.0 7.7 7.2				I
	9 ™ 6 pr	aec. 2:7	33"B.	4 D	pl. 7.2 7.7	; med.		Dpl. me	d.	⁶ BD 5.9	7 9 ^m 1 seq. 3	3.9 27"	B.	
		3.4 7.0 8		9 6.7 7.5		10 IO S				Ba 7 A				

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
6901	8.9	18 ^h 48	m 5:59	+2.8104	+0:0004	+11°19′20″9*	+4.177	+0"399	83.8 81.8	117δ(1) 184 786 787	11° 3653
6902	8.7	48	8.59	2.8239	0.0003	10 45 7.9	4.182	0.401	69.0	49 126	10 3718
6903	8.4	48	17.11	2.7193	0.0007	15 6 21.2	4.194	0.386	70.5	186 214	15 3612
6904	8.6¹	48	23.83	2.7727	0.0005	12 54 24.6	4.203	0.393	70. t	129 208	12 3711
6905	8.0 ²	48	27.08	2.7256	0.0007	14 51 9.2	4.208	0.387	70.5	186 214	14 3699"
6906	7.2	18 48	28.62	+2.8264	+0.0003	+10 39 9.6	+4.210	+0.401	69.0	49 126	10 3720
6907	8.2	48	35.17	2.8305	0.0003	10 28 39.8	4.220	0.402	68.5	48 51	10 3721
6908	7.68	48	36.33	2.7648	0.0005	13 14 6.5	4.221	0.392	70.5	190 210	13 3807
*6909	8.74	48	39.58	2.8107	0.0004	11 18 51.5	4.226	0.399	83.8 81.8	117δ(]) 184 786 787	11 3656
6910	8.3	48	41.70	2.7968	0.0004	11 54 9.6	4.229	0.397	70.1	132 206	11 3658
6911	8.7	18 48	42.56	+2.8042	+0.0004	+11 35 33.8	+4.230	+0.398	83.9	206 786 787	11 3659.
6912	6.6	49		2.7177	0.0007	15 11 11.7	4.267	0.385	90.5	784 788	15 3615
6913	8.9	49		2.7685	0.0005	13 5 24.7	4.275	0.393	70.1	129 208	13 3810V
6914	8.9	49	24.60	2.7711	0.0005	12 59 1.3	4.290	0.393	70.1	129 208	12 3718
6915	9.8	49	30.66	2.7409	0.0006	14 14 9.0	4.299	0.388	87.7	212 R(3)	[14 3707]
6916	8.7	18 49	34.29	+2.8281	+0.0003	+10 35 22.5	+4.304	+0.401	69.0	49 126	10 3727
6917	9.3	49		2.7622	0.0005	13 21 21.9	4.313	0.392	90.5	784 788	
6918	8.8	49		2.7621	0.0005	13 21 37.9	4.314	0.391	90.5	784 788	13 3812
6919	7.35	· 49	42.20	2.7693	0.0005	13 3 49.5	4.315	0.392	70.3	129 190 208 210	13 3813
6920	9.0	49	46.43	2.7545	0.0005	13 40 49.4	4.321	0.390	70.5	190 210	13 3814
6921	6.8	18 49	47.19	+2.7412	+0.0006	+14 13 38.4	+4.322	+0.388	70.5	188 212	14 3709.
*6922	8.8	49	_	2.7769	0.0005	12 44 57.5	4.336	0.393	70.1	129 208	12 3722
6923	8.9	50		2.7430	0.0006	14 9 32.2	4.342	0.389	70.5	188 212	14 3710
6924	8.7	-	15.62	2.7602	0.0005	13 27 1.0	4.363	0.391	70.5	190 210	13 3816
6925	8.6	50	24.65	2.7407	0.0006	14 15 23.8	4.375	0.388	70.5	188 212	14 3713
6926	8.7	18 51	19.18	+2.7578	+0.0005	+13 33 39.9	+4.453	+0.390	70.5	190 210	13 3823
6927	8.5	51		2.8316	0.0002	10 27 35.6	4.458	0.401	68.5	48 51	10 3741
6928	9.1	51	_	2.7992	0.0003	11 49 54.9	4.462	0.396	82.0	206 R	[11 3677]
6929	7.76	51	1. 1.	2.7663	0.0005	13 12 31.1	4.464	0.391	70.5	190 210	13 3826
6930	8.17	51	29.98	2.7311	0.0006	14 40 7.8	4.469	0.386	70.5	186 214	14 3719
6931	8.9	18 51	30.18	+2.7273	+0.0006	+14 49 28.4	+4.469	i +0.386	70.5	186 214	14 3718
6932	8.7	51	• .	2.7689	0.0004	13 6 5.8	4.475	0.392	70.1	129 208	13 3827
6933	8.9	51	•	2.7415	0.0005	14 14 24.2	4.485	0.388	87.7	212 R(3)	[14 3720]
6934	9.2	52		2.7422	0.0005	14 13 6.1	4.511	0.388	88.9	212 R(4)	[14 3724]
6935	8.8	52		2.7643	0.0004	13 18 10.5	4.535	0.391	70.5	190 210	13 3832
6936	8.38	18 52	18.03	+2 7087	+0.0003	+11 51 41.6		+0.395	70.1	132 206	11 3681
6937	8.8	J	24.57	2.7220	0.0006	15 3 20.3	4.546	0.385	70.1	186 214	15 3636
69389	9.1		42.80	2.7835	0.0004	12 30 25.1	4.572	0.393	83.9	199 789 790	12 3741
6939	8.710		49.61	2.7430	0.0005	14 11 45.9	4.582	0.387	70.5	188 212	14 3729
*6940	8.7		50.30	2.7831	0.0004	12 31 26.5	4.583	0.393	70.1	129 134(1) 199 208	
*6941	8.9		52.74	+2.7201	+0.0006	+15 8 22.8	+4.586	+0.384	70.5	186 214	15 3640
6942	6.3	53		2.7540	0.0005	13 44 24.3	4.600	0.389	70.5 70.5	188 212	13 3838
6943	8.9		15.98	2.7584	0.0003	13 33 47.5	4.619	0.389	70.5	190 210	13 3840
*6944	5.8		20.42	2.7609	i	13 27 27.2	4.625	0.390	70.5	188 212	13 3841
6945	8.311		31.73	2.7247	0.0005	14 57 36.7	4.641	0.384	70.5	186 214	14 3733.
6946	8.9			+2.8137	_				· ·		
6947	8.6		52.10 52.35	2.7984	0.0003	+11 14 47.4	+4.670	ł	_	1178(1)) 184786787 206 786 787	11 3687 ^V 11 3688 ^V
6948	4.0		56.98	2.7963	0.0003	11 53 32.4 14 53 59.9	4.671 4.677	0.395 0.385	03.9	Fund. Cat.	14 3736
6949	7.7		59.29	2.8131	0.0003	11 16 23.3	4.681		83.8 81.8	117δ(\frac{1}{2}) 184 786 787	
6950	8.8		59.61	2.7699	J i		4.681			190 210	13 3850
	•	D 8.o			⁸ BD 6.7	4 Röthlich	• BD		⁶ BD 6.8		
	1 20									7 BD 7.3; Schätz	



Nr.	Gr.	A.R	. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 18	375	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
6000	8.8	18h 54	ı ^m 3:58	+2:7250	+0.0005	+ 14° 57'	0.580	+4.687	+0.384		.86	
6951		-						l		70.5	186 214	14° 3737
6952	7.41	54		2.7926	0.0003		25.6	4.689	0.394	81.8	134(1) 199 789 790	
6953	8.9	54	-	2.8381	0.0001	10 12		4.690	0.400	85.1	511 570	[10 3754]
6954	9.12	54		2.7789	. •	12 43		4.696	0.392	90.5	789 790	12 3750
6955	7.18	54	11.42	2.7789	0.0003	12 43	7.9	4.698	0.392	80.0	129 789	1,50 3,50
6956	8.74	18 54	15.16	+2.7303	+0.0005	+14 44	22.0	+4.703	+0.385	70.6	186 230	14 3739
6957	8.8	54		2.7593	0.0004	13 32			0.389	77.2	6 Beob.	13 3851
6958		_			1			1	1	90.5	784 788	13 3852
	9.0	54	_	2.7595	0.0004	13 31		4.705	0.389			
6959	8.75	54		2.7341	0.0005	14 35		4.712	0.386	90.5	788 791	14 3740
6960	8.6	54	25.91	2.7486	0.0004	13 59	11.0	4.718	0.387	70.5	188 212	13 3853
6961	8.9	18 54	26.17	+2.7752	+0.0003	+12 52	31.1*	+4.719	+0.391	76.1	134(1) 199 208 789	12 37514
6962	8.6	54	_	2.7749	0.0003	12 53	23.3	4.730	0.391	70.1	129 134(1) 199 210	12 3752
6963	8.8	54		2.7199	0.0005	15 10		4.732	0.383	70.6	186 214 230	15 3651
6964	8.2		45.03	2.7949	0.0003		10.6	4.745	0.394	80.6	206 790	12 3754
6965	8.8	54		2.7708	0.0005	_	51.5	4.750	0.391	70.5	190 210	13 3858
	1	_	_	1		_						
6966	8.9	18 54	48.79	+2.8063	+0.0002	+11 34		+4.751	+0.396	80.5 78.3	117δ(]) 184 786	11 3691
6967	8.9	54	51.05	2.7858	0.0003	12 26	13.4	4.754	0.393	80.3	129 210 790 791	12 3756
6968	8.1	54	52.51	2.7362	0.0005	14 30	23.7	4.756	0.386	80.5	188 212 784 788	14 3744
6969	8.0	5.5	6.92	2.7395	0.0005	14 22	21.5	4.776	0.386	70.5	188 212	14 3745
6970	9.4	5.5	_	2.8020	0.0002	11 45	19.8	4.778	0.395	81.5	132 R	[11 3694]
				1								1 1
6971	8.5	18 5		+2.7215	+0.0005	+15 7	-	+4.779	+0.383	70.6	186 214 230	15 3653 11 3697
6972	8.7	5.		2.8098	0.0002	11 25	-	4.811	0.396	83.8 81.8	117δ(1) 184787 794	
6973	8.3	55	_	2.8020	0.0002	11 45	39.6	4.812	0.395	83.9	206 791 793	11 3699
6974	8.5	55	32.63	2.7858	0.0003	12 26	44.5	4.813	0.392	76.1	134(1) 199 208 793	12 3767
6975	8.5	55	39.32	2.7761	0.0003	12 51	17.2	4.822	0.391	83.6	129 789 790	12 3768
6976	8.7	-18 55	42.06	+2.8103	+0.0002	+11 24	40.2	+4.826	+0.396	86.5 85.0	6 Beob.	11 3703
6977	8.8	5.5		2.7861	0.0003	_	4.6	4.837	0.392	81.8	134(1) 199 791 793	12 3769
6978		5.5		2.7216	0.0005	15 7		4.839	0.383	82.0	214 R	[15 3659]
	9.0		-	1						1	1 -	13 3864
6979	8.7	5.5		2.7546	0.0004	13 45		4.840	0.388	70.5	190 210	
6980	7.66	55	-	2.8135	0.0002	11 16	42.3	4.846	0.396	83.9 81.8	117δ(1)184 791 794	11 3704
*6981	7.0	18 56	0.15	+2.7879	+0.0003	+12 21	50.0	+4.852	+0.392	70.1	129 208	12 3770
6982	8.6	56		2.8300	1000.0	10 34	49.3	4.865	0.398	69.0	49 126	10 3761
6983	8.9	56	12.41	2.7903	0.0002	12 15	47.4	4.869	0.393	81.8	134(1) 199 789 790	12 3771
6984	7.8	56	-	2.8252	0.0001	10 47		4.880	0.398	69.0	49 126	10 3762
6985	7.7	56		2.7429	0.0004		6.6	4.883	0.386	70.5	188 212	14 3750
_	1								j _			
6986	8.7	-	24.43	+2.7671	+0.0003	+13 14		+4.886	+0.389		190 210	13 3870
6987	9.1		35.37	2.7876	0.0002	12 23	-	4.902	0.392	70.1	129 208	12 3774
6988	8.6	56		2.7627	0.0003	13 25		4.909	0.389	70.5	190 210	13 3871"
6989	7.8		54.10	2.7398	0.0004	14 23		4.928	0.385	70.6	186 214 228	14 3755
6990	8.8	56	58.17	2.7586	0.0003	13 36	27.5	4.934	0.388	70.5	188 212	13 3874'
6991	ا مر ا	18 56	5 59.87	+2.7378	+0.0004	+14 28		+4.936	+0.385	90.5	784 788	14 37564
	9.3							1	1			12 2225
6992	9.0	57		2.7599	0.0003	13 33		4.939	0.388	70.5	190 210	.13 3875
6993	8.5	51		2.8372	0.0000	10 17		4.941	0.399	74.2	48 51 573	10 3768
6994	8.9		14.01	2.7722	0.0003	13 2		4.956	0.390	70.1	129 208	13 3877
6995	8.7	57	14.13*	2.7865	0.0002	12 26	20.7	4.956	0.392	8.18	134(1) 199 789 790	12 3779
6996	8.5	18 5	20.58	+2.7952	+0.0002	+12 4	18.9	+4.965	+0.393	70.1	132 206	12 3780
6997	8.7	5		2.7854	0.0002	12 29		4.967	0.391	70.1	129 212	12 3781
6998	9.0		27.60	2.7616	0.0003	13 29			0.388	83.9	210 784 788	13 3880
6999	9.0	ł .		2.7256		14 59		4.982	0.383	82.0	186 R	[14 3759]
7000	9.0 8.8	5	_		l				1		188 212	
1000	0.0	57	34.70	2.7521	0.0004	13 53	12.9	4.985	0.387	70.5	100 212	13 3881
l	1 8	.0 7.8 6	.7 7.0; r	öthlich	3 Bläu	lich 8	Röth	lich	4 BD 8.2	2 ⁶ B	D 9.2 6 8.2 8.4	6.8 7.0
		•										

1			D Var.			Var.			
Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. var. saec.	Decl. 1875	Praec.	saec.	Ep.	Zonen	B. D.
*7001	9.0	18h 57m 35:38	+2.7255 +0.0005	+14°59′17.3	+4.986	+0.383	70.6	186 214 228	14° 3760
7002	8.6	57 38.86	2.8357 0.0000	10 21 3.1	4.991	0.399	68.5	48 51	10 3769
7003	9.2	57 44.47	2.7598 +0.0003	13 34 4.8	4.999	0.388	70.5	190 212	[13 3884]
7004	8.2	57 59.61	2.7838 +0.0002	12 33 48.9	5.020	0.391	8.18	134(1) 199 789 790	12 3784
7005	8.8	58 0.12	2.7615 +0.0003	13 29 52.8	5.021	0.388	70.5	190 210	13 3887
7006	8.4	18 58 0.39	+2.8283 0.0000	+10 40 23.9	+5.022	+0.397	69.0	49 126	10 3773
7007	7.4	58 7.90	2.8179 +0.0001	11 7 12.0	5.032	0.396	80.3	132 206 786 787	11 3713
*7008	8.8	58 15.29	2.8225 +0.0001	10 55 23.8	5.043	0.396	69.0	49 126	10 3774 E
) ·	8.5	58 16.36	2.7454 +0.0004	14 10 28.5	5.044	0.385	80.5	188 212 784 788	14 3766
7009	8.7	58 18.05	2.7379 +0.0004	14 29 15.4	5.046	0.384	80.5	188 212 784 788	14 3767
70101			2.7379 +0.0004		3.040		l .		l
*7011	8.8	18 58 22.02	+2.7352 +0.0004	+14 36 1.0	+5.052	+0.384	70.6	186 228	14 3768
7012	8.7	58 26.69	2.7836 +0.0002	12 34 31.6	5.059	0.391	70.1	129 208	12 3787
7013	8.7	58 27.32	2.7799 +0.0002	12 43 53.2	5.060	0.391	70.1	129 208	12 3788
7014	8.12	58 27.34	2.7276 +0.0004	14 55 0.8	5.060	0.383	70.6	186 214 228	14 3771
7015	7.78	58 35.53	2.7781 +0.0002	12 48 45.4*	5.071	0.390	80.3	129 208 789 790	12 3790
7016	9.1	18 58 41.75	+2.8381 0.0000	+10 15 34.5	+5.080	+0.398	68.5	48 51	[10 3776]
7017	8.9	58 46.12	2.7969 +0.0001	12 1 3.6	5.086	0.392	82.0	206 R	[11 3719]
7018	8.9	58 55.85	2.8115 +0.0001	11 24 5.8	5.100	0.394	_		[11 3721]
7019	8.8	58 56.14	2.7523 +0.0003	13 53 53.9	5.100	0.386	70.5	188 212	13 3893
7020	8.8	59 5·77	2.8298 0.0000	10 37 14.8	5.114	0.397	69.0	49 126	10 3780
i 1				-	_				II.
7021	8.7	18 59 16.84	+2.8390 0.0000	+10 13 48.1	+5.130	+0.398	77.1	48 51 575 583	10 3782
7022	8.4	59 20.01	2.8294 0.0000	10 38 30.4	5.134	0.397	69.0	49 126	10 3783 F
7023	8.9	59 25.18	2.7876 +0.0002	12 25 22.5	5.141	0.391	81.8	134(1) 199 789 790	12 3796
7024	9.0	59 28.44	2.7967 +0.0001	12 2 6.0	5.146	0.392	82.0	206 R	[12 3797]
7025	9.2	59 35.71	2.7979 +0.0001	11 59 16.7	5.156	0.392	81.5	132 R	11 3725
7026	8.34	18 59 37.37	+2.8192 0.0000	+11 4 56.2	+5.159	+0.395	69.0	49 126	11 3727
7027	3.0	59 39.90	2.7578 +0.0003	13 40 44.6	5.162	0.386		Fund. Cat.	13 3899
7028	8.6	59 43.11	2.8105 +0.0001	11 27 8.8	5.166	0.394	83.8 81.8	117δ(1) 184786 787	11 3728 L
7029	7.7	59 58.44	2.7973 +0.0001	12 1 7.3	5.188	0.392	70.1	132 206	11 3732
7030	9.0	59 58.57	2.7405 +0.0003	14 24 18.7	5.188	0.384	70.5	188 212	14 3778
[1	_			_	-			١.
7031	8.7	19 0 1.08	+2.8209 0.0000	+11 0 43.1	+5.192	+0.395	69.0	49 126	10 3784
7032	8.8	0 5.59	2.7582 +0.0003	13 40 9.2	5.198	0.386	80.5	188 212 784 788 186 214 228	13 3902.
7033	8.9	0 22.98	2.7262 +0.0004	15 0 19.4	5.223	0.382	70.6 83.8 81.8		14 3782
7034	8.8	0 29.28	2.8009 +0.0001	11 52 27.6	5.232	0.392	ľ	, (2)	11 3733
7035	8.8	0 30.57	2.8410 -0.0001	10 9 31.5	5.234	0.398	77.1	48 51 577 585	10 3785
7036	8.7	19 0 34.34	+2.7588 +0.0003	+13 39 4.7	+5.239	+0.386	70.8	188 212 225 287	13 3903
7037	8.4	0 42.36	2.7627 +0.0002	13 29 19.9	5.250	0.387	70.5	190 210	13 3905.
7038	9.5	0 42.58	2.7883 +0.0001	12 24 30.3	5.250	0.390	82.0	199 R	[12 3806] (5
7039	8.9	0 43.71	2.7562 +0.0003	13 45 52.4	5.252	0.386	70.5	188 212	13 3906.1A
7040	9.0	0 46.69	2.8130 0.0000	11 21 47.1	5.256	0.394	83.8 81.8	117δ(1) 184 786 787	II 3735 √ K
7041	8.7	19 1 1.68	+2.7660 +0.0002	+13 21 20.2	+5.277	+0.387	70.3	129 194 208 223	13 3909
7041	5.0 ⁵	1 5.58	2.8243 0.0000	10 52 48.8	5.283	1	69.0	49 126	10 3787 P
7043	8.76	1 10.48	2.7886 +0.0001	12 24 11.8	5.290	0.395	70.4	134(1) 192 199 222	1 16.
, ,	8.6	I 14.74	2.8113 0.0000	11 26 22.1	5.296	1 1	1		11 3739 F
7044			2.8018 +0.0001	_	1	0.393	78.3	5 Beob.	11 3740 G
7045	9.0	1 19.50	'	11 50 44.0*	5.302	0.392			l
7046	8.7	19 1 20.24	+2.7704 +0.0002	+13 10 27.2	+5.303	+0.387	70.3	129 194 208 223	
7047	8.5	1 30.49	2.8120 0.0000	11 24 45.0	5.318	0.393	70.3 70.2	5 Beob.	11 3741 P
7048	9.1	1 36.31	2.8107 0.0000	11 28 5.7	5.326	0.393	80.5	184 202 785 794	
7049	8.2	1 36.53	2.7881 +0.0001	12 25 50.3*	1	0.390		5 Beob.	12 3811
7050	8.8	1 54.61	2.7593 +0.0002	13 39 4.9	5.352	0.385	86.6	5 Beob.	13 39144
	1 0	"3 seq.6:5 3"A.	³ BD 7.6	8 8.2 8.3 7.0		4 BD 7.5		.5 4.5 ⁶ 9.0 9.0	8.0 9.0
li .	- 9	. , seq. v. y A.	7.0	0.2 0.3 7.0	1.4	7.5	5	.5 4.5 9.0 9.0	, U.U 9.U

2 7.64 2.739 2 16.37 2.839 2 24.84 2.797 2 27.01 2.802 2 28.84 +2.841 2 35.71 2.724 2 36.87 2.731 2 37.32 2.777 2 45.06 2.840 2 52.17 +2.745	22 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000		35.4 41.3 17.0 57.2 1.5 13.5 8.5 7.4 30.1 18.9 31.7 46.3 49.4 49.6 14.2 49.0 8.8	+5"355 5.370 5.382 5.394 5.397 +5.400 5.410 5.411 5.412 5.423 +5.433 5.452 5.455 5.468 +5.474	0.383 0.397 0.391 0.391 +0.397 0.380 0.381 0.388	70.6 71.1 85.4 70.3 81.7 77.3 71.1 70.6 85.4 71.1 70.6 70.5 81.6 71.1	132 124 8 Be 228 226 192 511 225 192	288 570 206 R 289 288 222 570 287 222 202 R	216		12° 38 14 37 [10 37 12 38 [11 37 10 37 15 37 14 37 12 38 [10 37 14 37 12 38 11 37 [10 37 14 38	90 ⁴ 193 184 194 195 195 196 197 196 197
2 16.37 2.839 2 24.84 2.797 2 27.01 2.802 2 28.84 +2.841 2 35.71 2.724 2 36.87 2.731 2 37.32 2.777 2 45.06 2.840 2 52.17 +2.745 2 52.42 2.775 3 5.74 2.819 3 8.30 2.824 3 17.30 2.737 3 21.46 +2.837 3 22.02 2.813 3 22.40 2.806 3 26.44 2.812 3 28.47 +2.822	25 -0.0001 20 0.0000 25 0.0000 26 0.0000 27 0.0001 28 10.0001 28 10.0001 29 -0.0001 20 -0.0001 20 -0.0001 21 0.0000 22 0.0000 23 0.0000 24 0.0000 25 0.0000 26 0.0000 27 0.0002 28 0.0000	10 14 12 3 11 49 +10 11 15 8 14 49 12 54 10 12 +14 14 12 59 11 5 10 54 14 34 +10 21 11 22 11 40 10 2	41.3 17.0 57.2 1.5 13.5 8.5 7.4 30.1 18.9 31.7 46.3 49.4 49.6 14.2 49.0 8.8	5.382 5.394 5.397 +5.400 5.410 5.411 5.412 5.423 +5.433 5.452 5.455 5.468 +5.474	0.397 0.391 0.391 +0.397 0.380 0.381 0.388 0.396 +0.383 0.393 0.394 0.382 +0.396	85.4 70.3 81.7 77.3 71.1 70.6 85.4 71.1 70.6 70.5 81.6 71.1	511 132 124 8 Be 228 226 192 511 225 192 184 122 226	570 206 R :ob. 289 288 222 570 287 222 202 R	216		[10 37 12 38 [11 37 10 37 15 37 14 37 12 38 [10 37 14 37 12 38 11 37 [10 37	93] 1846] 194 195 195 196] 197 196]
2 24.84 2.797 2 27.01 2.802 2 28.84 +2.841 2 35.71 2.724 2 36.87 2.731 2 37.32 2.777 2 45.06 2.840 2 52.17 +2.745 3 5.74 2.819 3 8.30 2.824 3 17.30 2.737 3 21.46 +2.837 3 22.02 2.813 3 22.40 2.806 3 26.44 2.812 3 28.47 +2.822	22 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000	12 3 11 49 +10 11 15 8 14 49 12 54 10 12 +14 14 12 59 11 5 10 54 14 34 +10 21 11 22 11 40 10 2	17.0 57.2 1.5 13.5 8.5 7.4 30.1 18.9 31.7 46.3 49.4 49.6 14.2 49.0 8.8	5.394 5.397 +5.400 5.410 5.411 5.412 5.423 +5.433 5.452 5.455 5.468 +5.474	0.391 0.397 0.380 0.381 0.388 0.396 +0.383 0.387 0.393 0.394 0.382 +0.396	70.3 81.7 77.3 71.1 70.6 85.4 71.1 70.6 70.5 81.6 71.1	132 124 8 Be 228 226 192 511 225 192 184 122 226	206 R 289 288 222 570 287 222 202 R	216		12 38 [11 37 10 37 15 37 14 37 12 38 [10 37 14 37 12 38 11 37 [10 37	186 146] 194 195 196] 196] 197
2 27.01 2.802 2 28.84 +2.841 2 35.71 2.724 2 36.87 2.731 2 37.32 2.777 2 45.06 2.840 2 52.17 +2.745 2 52.42 2.775 3 5.74 2.819 3 8.30 2.824 3 17.30 2.737 3 21.46 +2.837 3 22.02 2.813 3 22.40 2.806 3 26.44 2.812 3 28.47 +2.822	0.0000 0 -0.0001 0 +0.0004 0 +0.0003 0 +0.0001 0 -0.0002 0 -0.0001 0 -0.0001 0 -0.0001 0 -0.0001 0 -0.0002 0 -0.0002 0 -0.0002 0 -0.0002 0 -0.0002	11 49 +10 11 15 8 14 49 12 54 10 12 +14 14 12 59 11 5 10 54 14 34 +10 21 11 22 11 40 10 2	57.2 1.5 13.5 8.5 7.4 30.1 18.9 31.7 46.3 49.4 49.6 14.2 49.0 8.8	5-397 +5-400 5.410 5.411 5.412 5-423 +5-433 5-433 5-452 5-455 5-468 +5-474	0.391 +0.397 0.380 0.381 0.388 0.396 +0.383 0.387 0.393 0.394 0.382 +0.396	81.7 77.3 71.1 71.1 70.6 85.4 71.1 70.6 70.5 81.6 71.1	8 Be 228 226 192 511 225 192 184 122 226	R 289 288 222 570 287 222 202 R		585	[11 37 10 37 15 37 14 37 12 38 [10 37 14 37 12 38 11 37 [10 37	194 195 195 196) 197 196)
2 28.84 +2.841 2 35.71 2.724 2 36.87 2.731 2 37.32 2.777 2 45.06 2.840 2 52.17 +2.745 3 5.74 2.819 3 8.30 2.824 3 17.30 2.737 3 21.46 +2.837 3 22.02 2.813 3 22.40 2.806 3 26.44 2.812 3 28.47 +2.822	10 -0.0001 +0.0004 +0.0003 13 +0.0001 105 -0.0002 17 +0.0003 18 +0.0001 -0.0001 -0.0001 +0.0003 17 +0.0003 18 -0.0002 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000	+10 11 15 8 14 49 12 54 10 12 +14 14 12 59 11 5 10 54 14 34 +10 21 11 22 11 40 10 2	1.5 13.5 8.5 7.4 30.1 18.9 31.7 46.3 49.4 49.6 14.2 49.0 8.8	+5.400 5.410 5.411 5.412 5.423 +5.433 5.452 5.455 5.468 +5.474 5.474	+0.397 0.380 0.381 0.388 0.396 +0.383 0.387 0.393 0.394 0.382 +0.396	77-3 71.1 71.1 70.6 85.4 71.1 70.6 70.5 81.6 71.1	8 Be 228 226 192 511 225 192 184 122 226	289 288 222 570 287 222 202 R	577	585	10 37 15 37 14 37 12 38 [10 37 14 37 12 38 11 37 [10 37	194 195 195 196 197 197
2 35.71 2.724 2 36.87 2.731 2 37.32 2.777 2 45.06 2.840 2 52.17 +2.745 2 52.42 2.775 3 5.74 2.819 3 8.30 2.824 3 17.30 2.737 3 21.46 +2.837 3 22.02 2.813 3 22.40 2.806 3 26.44 2.812 3 28.47 +2.822	10 +0.0004 10 +0.0003 13 +0.0001 105 -0.0002 107 +0.0003 109 -0.0001 109 -0.0001 109 -0.0001 109 -0.0001 109 -0.0001 109 -0.0001 109 -0.0001 109 -0.0002 109 -0.0002 109 -0.0002 109 -0.0002 109 -0.0002 109 -0.0002 109 -0.0002 109 -0.0002 109 -0.0002 109 -0.0002 109 -0.0002 109 -0.0002 109 -0.0002 109 -0.0002	15 8 14 49 12 54 10 12 +14 14 12 59 11 5 10 54 14 34 +10 21 11 22 11 40 10 2	13.5 8.5 7.4 30.1 18.9 31.7 46.3 49.4 49.6 14.2 49.0 8.8	5.410 5.411 5.412 5.423 +5.433 5.433 5.452 5.455 5.468 +5.474	0.380 0.381 0.388 0.396 +0.383 0.387 0.393 0.394 0.382 +0.396	71.1 70.6 85.4 71.1 70.6 70.5 81.6 71.1	228 226 192 511 225 192 184 122 226	289 288 222 570 287 222 202 R	577	585	15 37 14 37 12 38 [10 37 14 37 12 38 11 37 [10 37	195 195 196 196 197 149
2 35.71 2.724 2 36.87 2.731 2 37.32 2.777 2 45.06 2.840 2 52.17 +2.745 2 52.42 2.775 3 5.74 2.819 3 8.30 2.824 3 17.30 2.737 3 21.46 +2.837 3 22.02 2.813 3 22.40 2.806 3 26.44 2.812 3 28.47 +2.822	10 +0.0004 10 +0.0003 13 +0.0001 105 -0.0002 107 +0.0003 109 -0.0001 109 -0.0001 109 -0.0001 109 -0.0001 109 -0.0001 109 -0.0001 109 -0.0001 109 -0.0002 109 -0.0002 109 -0.0002 109 -0.0002 109 -0.0002 109 -0.0002 109 -0.0002 109 -0.0002 109 -0.0002 109 -0.0002 109 -0.0002 109 -0.0002 109 -0.0002 109 -0.0002	15 8 14 49 12 54 10 12 +14 14 12 59 11 5 10 54 14 34 +10 21 11 22 11 40 10 2	13.5 8.5 7.4 30.1 18.9 31.7 46.3 49.4 49.6 14.2 49.0 8.8	5.410 5.411 5.412 5.423 +5.433 5.433 5.452 5.455 5.468 +5.474	0.380 0.381 0.388 0.396 +0.383 0.387 0.393 0.394 0.382 +0.396	71.1 70.6 85.4 71.1 70.6 70.5 81.6 71.1	228 226 192 511 225 192 184 122 226	289 288 222 570 287 222 202 R	577	585	15 37 14 37 12 38 [10 37 14 37 12 38 11 37 [10 37	195 195 196 196 197 149
2 36.87 2.731 2 37.32 2.777 2 45.06 2.840 2 52.17 +2.745 2 52.42 2.775 3 5.74 2.819 3 8.30 2.824 3 17.30 2.737 3 21.46 +2.837 3 22.02 2.813 3 22.40 2.806 3 26.44 2.844 3 26.82 2.812 3 28.47 +2.822	6 +0.0003 73 +0.0001 95 -0.0002 67 +0.0003 13 +0.0001 19 -0.0001 17 +0.0003 73 -0.0002 0.0000 15 -0.0002 0.0000 15 -0.0002 0.0000	14 49 12 54 10 12 +14 14 12 59 11 5 10 54 14 34 +10 21 11 22 11 40 10 2	8.5 7.4 30.1 18.9 31.7 46.3 49.4 49.6 14.2 49.0 8.8	5.411 5.412 5.423 +5.433 5.433 5.452 5.455 5.468 +5.474	0.381 0.388 0.396 +0.383 0.387 0.393 0.394 0.382 +0.396	71.1 70.6 85.4 71.1 70.6 70.5 81.6 71.1	226 192 511 225 192 184 122 226	288 222 570 287 222 202 R	577	585	14 37 12 38 [10 37 14 37 12 38 11 37 [10 37	95V 196) 196) 197 149V
2 37.32 2.777 2 45.06 2.840 2 52.17 +2.745 2 52.42 2.775 3 5.74 2.819 3 8.30 2.824 3 17.30 2.737 3 21.46 +2.837 3 22.02 2.813 3 22.40 2.806 3 26.44 2.844 3 26.82 2.812 3 28.47 +2.822	73 +0.0001 95 -0.0002 97 +0.0003 133 +0.0001 109 -0.0001 17 +0.0003 17 +0.0002 18 0.0000 18 0.0000 19 0.0000 19 0.0000 10 0.0000 10 0.0000	12 54 10 12 +14 14 12 59 11 5 10 54 14 34 +10 21 11 22 11 40 10 2	7.4 30.1 18.9 31.7 46.3 49.4 49.6 14.2 49.0 8.8	5.412 5.423 +5.433 5.433 5.452 5.455 5.468 +5.474	0.388 0.396 +0.383 0.387 0.393 0.394 0.382 +0.396	70.6 85.4 71.1 70.6 70.5 81.6 71.1	192 511 225 192 184 122 226	222 570 287 222 202 R	577	585	12 38 [10 37 14 37 12 38 11 37 [10 37	196) 196) 197 120
2 45.06 2.840 2 52.17 +2.745 2 52.42 2.775 3 5.74 2.819 3 8.30 2.824 3 17.30 2.737 3 21.46 +2.837 3 22.02 2.813 3 22.40 2.806 3 26.44 2.812 3 28.47 +2.822	05 -0.0002 17 +0.0003 13 +0.0001 109 -0.0001 17 +0.0003 17 +0.0002 18 0.0000 19 0.0000 10 0.0000 10 0.0000 10 0.0000	10 12 +14 14 12 59 11 5 10 54 14 34 +10 21 11 22 11 40	30.1 18.9 31.7 46.3 49.4 49.6 14.2 49.0 8.8	5.423 +5.433 5.433 5.452 5.455 5.468 +5.474	0.396 +0.383 0.387 0.393 0.394 0.382 +0.396	85.4 71.1 70.6 70.5 81.6 71.1	511 225 192 184 122 226	570 287 222 202 R	577	585	[10 37 14 37 12 38 11 37 [10 37	196) 197 120 149
2 52.17 +2.745 2 52.42 2.775 3 5.74 2.819 3 8.30 2.824 3 17.30 2.737 3 21.46 +2.837 3 22.02 2.813 3 22.40 2.806 3 26.44 2.844 3 26.82 2.812 3 28.47 +2.822	77 +0.0003 63 +0.0001 99 -0.0001 12 -0.0001 17 +0.0003 73 -0.0002 0.0000 0.0000 15 -0.0002 0.0000	+14 14 12 59 11 5 10 54 14 34 +10 21 11 22 11 40 10 2	18.9 31.7 46.3 49.4 49.6 14.2 49.0 8.8	+5-433 5-433 5-452 5-455 5-468 +5-474	+0.383 0.387 0.393 0.394 0.382 +0.396	71.1 70.6 70.5 81.6 71.1	225 192 184 122 226	287 222 202 R			14 37 12 38 11 37 [10 37	197 320 149
2 52.42 2.775 3 5.74 2.819 3 8.30 2.824 3 17.30 2.737 3 21.46 +2.837 3 22.02 2.813 3 22.40 2.806 3 26.44 2.844 3 26.82 2.812 3 28.47 +2.822	33 +0.0001 99 -0.0001 12 -0.0001 17 +0.0003 13 -0.0002 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000	12 59 11 5 10 54 14 34 +10 21 11 22 11 40 10 2	31.7 46.3 49.4 49.6 14.2 49.0 8.8	5-433 5-452 5-455 5-468 +5-474	0.387 0.393 0.394 0.382 +0.396	70.6 70.5 81.6 71.1	192 184 122 226	222 202 R			12 38 11 37 [10 37	320° 149V
3 5.74 2.819 3 8.30 2.824 3 17.30 2.737 3 21.46 +2.837 3 22.02 2.813 3 22.40 2.806 3 26.44 2.844 3 26.82 2.812 3 28.47 +2.822	09	11 5 10 54 14 34 +10 21 11 22 11 40 10 2	46.3 49.4 49.6 14.2 49.0 8.8	5.45 ² 5.455 5.468 +5.474 5.474	0.393 0.394 0.382 +0.396	70.5 81.6 71.1 70.0	184 122 226	202 R			11 37 [10 37	491
3 8.30 2.824 3 17.30 2.737 3 21.46 +2.837 3 22.02 2.813 3 22.40 2.806 3 26.44 2.844 3 26.82 2.812 3 28.47 +2.822	12 -0.0001 17 +0.0003 13 -0.0002 14 0.0000 15 -0.0002 15 -0.0002	10 54 14 34 +10 21 11 22 11 40 10 2	49.4 49.6 14.2 49.0 8.8	5.455 5.468 +5.474 5.474	0.394 0.382 +0.396	81.6 71.1 70.0	122 226	R			[10 37	
3 17.30 2.737 3 21.46 +2.837 3 22.02 2.813 3 22.40 2.806 3 26.44 2.844 3 26.82 2.812 3 28.47 +2.822	77 +0.0003 73 -0.0002 84 0.0000 66 0.0000 95 -0.0002 83 0.0000	14 34 +10 21 11 22 11 40 10 2	49.6 14.2 49.0 8.8	5.468 +5.474 5.474	0.382 +0.396	71.1 70.0	226					9911
3 21.46 +2.837 3 22.02 2.813 3 22.40 2.806 3 26.44 2.812 3 26.82 2.812 3 28.47 +2.822	73 -0.0002 0.0000 66 0.0000 15 -0.0002 23 0.0000	+10 21 11 22 11 40 10 2	14.2 49.0 8.8	+5.474 5.474	+0.396	70.0		200				
3 22.02 2.813 3 22.40 2.806 3 26.44 2.844 3 26.82 2.812 3 28.47 +2.822	0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000	11 22 11 40 10 2	49.0 8.8	5-474		,	120					
3 22.40 2.806 3 26.44 2.844 3 26.82 2.812 3 28.47 +2.822	0.0000 0.0002 0.0002	11 40 10 2	8.8	_	0.302			-			10 38	00
3 26.44 2.844 3 26.82 2.812 3 28.47 +2.822	-0.0002 0.0000	10 2			1	70.0		206			11 37	50 ^v
3 26.82 2.812 3 28.47 +2.822	0.0000		2.0+	5.475	0.391	70.6				•	11 37	51'
3 28.47 +2.822		11 25	- 1	5.481	0.397	77.5		-	-	570	10 38	
			41.9	5.481	0.392	70.3	124	184	202	204	11 37	152
	27 -0.0001	+10 58	48.7	+5.483	+0.394	70.5	184	202			10 38	3o¥
J 4-17 1 4.044	3 -0.0001	10 54	- 1	5.501	0.394	76.4	5 Be				10 38	io 3 1
3 42.99 2.736	1	14 38		5.504	0.381	71.1	228	289			14 38	
3 44.50 2.825		10 52		5.506	0.394	77.8	122	198	577	585	10 38	- 4
3 52.56 2.739	i i	14 32	- 1	5.517	0.382	82.8	5 Be		-		14 38	
'	6 +0.0003			+5.522	+0.381	71.1	226	288			14 38	1
3 55.84 +2.737 3 58.25 2.798	- 1	+14 35 12 1	3.0*		0.390	85.6	i		792	40 ב		56
	0.0000 1000.0—0	10 41	-	5.525 5.539	0.390	90.5			792 793	174	10 38	
	6 +0.0003	14 45	1	5.546	0.394	80.8			782	782	14 38	
4 13.47 2.792		12 16	1	5.547	0.389	70.6	192	•	102	1~3	12 38	
	1		1			·					ĺ	,
-	7 -0.0001	+10 41		+5.555	+0.394	75.3 76.8	122	•	202		10 38	
4 37.05 2.796			15.5		0.389	80.4			792	795	12 38	
4 40.08 2.800		11 57		5.584	0.390	70.4	5 Be				11 37	
4 54.42 2.842			35.4	5.604	0.396	79.4	5 Be				10 38	
5 11.41 2.767	15 +0.0001	13 21	26.5	5.628	0.385	70.6	194	223			13 39	129
5 28.75 +2.795	0.0000	+12 10	3.9	+5.652	+0.389	84.0	216	792	795		12 38	
1	1000.0—	11 19	5.5	5.658	0.391	80.5	184	202	792	794		61
	-			5.659	0.390	70.5	204	206			11 37	162¥
				5.662	0.395	77.5					10 38	317
				5.662	0.393	85.3	122	782	783	793	10 38	184
5 36.39 +2.795	0.0000	+12 10	45.3	+5.662	!	82.2	216	R			[12 38	417
			1								11 27	62 V
	-											
							1					
									794	795		•
	1								. , ,	.,,		1
					_				-00			
					-				200			
		1						-				
						1	1					
,	o —0.0001	1 11 16	45.7	5.713	0.391	70.0	128	202		ļ	11 37	00
, ,	8 BD 6.6					6 8.2 8.5	7.8 7.	o, Z.	570	gelb	; BD 7.	.2
6 12.38 2.816 2 BD 6.8		8.7	35.o									
6 12.38 2.816 2 BD 6.8 8.2 8.4 8 8	8.8 9.6 8.9 8	10										D
	5 36.13 2.841 5 36.20 2.830 5 36.39 +2.795 5 48.71 2.804 5 53.28 2.738 5 59.28 2.784 5 59.89 2.819 6 2.69 +2.759 6 6.37 2.762 6 8.84 2.769 6 10.39 2.743 6 12.38 2.816	5 36.13 2.8412 -0.0002 5 36.20 2.8301 -0.0002 5 36.39 +2.7954 0.0000 5 48.71 2.8045 -0.0001 5 53.28 2.7381 +0.0002 2.7842 0.0000 2.8197 -0.0001 6 2.69 +2.7597 +0.0001 6 6.37 2.7625 +0.0001 2.7625 +0.0001 2.7698 +0.0001 2.7437 +0.0002 2.8166 -0.0001 2 BD 6.8 BD 6.6 8 8.8 9.6 8.9	5 36.13 2.8412 -0.0002 10 12 5 36.20 2.8301 -0.0002 10 41 5 36.39 +2.7954 0.0000 +12 10 5 48.71 2.8045 -0.0001 11 47 5 53.28 2.7381 +0.0002 14 36 5 59.28 2.7842 0.0000 12 39 5 59.89 2.8197 -0.0001 11 8 6 2.69 +2.7597 +0.0001 +13 42 6 6.37 2.7625 +0.0001 13 35 6 8.84 2.7698 +0.0001 13 16 6 10.39 2.7437 +0.0002 14 22 6 12.38 2.8166 -0.0001 11 16 2 BD 6.8 8 BD 6.6 4 9.0 8 8.8 9.6 8.9 8.7 9.0	2.8412 -0.0002 10 12 45.3 10 41 28.2 2.8301 -0.0002 10 41 28.2 10 41 28.2 2.8301 -0.0000 11 47 35.5	5 36.13 2.8412 -0.0002 10 12 45.3 5.662 5 36.20 2.8301 -0.0002 10 41 28.2 5.662 5 36.39 +2.7954 0.0000 +12 10 45.3 +5.663 5 53.28 2.7381 +0.0002 14 36 23.7 5.686 5 59.28 2.7842 0.0000 12 39 53.7 5.695 5 59.89 2.8197 -0.0001 11 8 40.8 5.695 6 2.69 +2.7597 +0.0001 +13 42 12.2 +5.700 6 8.84 2.7625 +0.0001 13 35 8.2 5.705 6 10.39 2.7437 +0.0001 14 22 33.5 5.710 6 12.38 2.8166 -0.0001 11 16 48.7 5.713 2 BD 6.8 8 BD 6.6 4 9.0 10.0 8 BD 8.2 8.4 8.8 9.6 8.9 8.7 9 35.0 [39.3] 35.0	5 36.13 2.8412 -0.0002 10 12 45.3 5.662 0.395 5 36.20 2.8301 -0.0002 10 41 28.2 5.662 0.393 5 36.39 +2.7954 0.0000 +12 10 45.3 +5.663 +0.389 5 38.28 2.7381 +0.0002 14 36 23.7 5.686 0.380 5 59.28 2.7842 0.0000 12 39 53.7 5.695 0.387 5 59.89 2.8197 -0.0001 11 8 40.8 5.695 0.392 6 2.69 +2.7597 +0.0001 +13 42 12.2 +5.700 +0.383 6 8.84 2.7625 +0.0001 13 35 8.2 5.705 0.384 6 10.39 2.7437 +0.0002 14 22 33.5 5.710 0.381 6 12.38 2.8166 -0.0001 11 16 48.7 5.713 0.391 2	5 36.13 2.8412 -0.0002 10 12 45.3 5.662 0.395 77.5 5 36.20 2.8301 -0.0002 10 41 28.2 5.662 0.393 85.3 5 36.39 +2.7954 0.0000 +12 10 45.3 +5.663 +0.389 82.2 5 48.71 2.8045 -0.0001 11 47 35.5 5.680 0.390 70.5 5 53.28 2.7381 +0.0002 14 36 23.7 5.686 0.380 71.1 5 59.28 2.7842 0.0000 12 39 53.7 5.695 0.387 70.6 5 59.89 2.8197 -0.0001 11 8 40.8 5.695 0.392 80.5 6 2.69 +2.7597 +0.0001 13 35 8.2 5.705 0.384 71.2 6 8.84 2.7625 +0.0001 13 35 8.2 5.705 0.384 71.1 6 12.38 <td< td=""><td>5 36.13</td><td>5 36.13 2.8412 -0.0002 10 12 45.3 5.662 0.395 77.5 120 196 5 36.20 2.8301 -0.0002 10 41 28.2 5.662 0.393 85.3 122 782 5 36.39 +2.7954 0.0000 +12 10 45.3 +5.663 +0.389 82.2 216 R 5 48.71 2.8045 -0.0001 11 47 35.5 5.680 0.390 70.5 204 206 5 53.28 2.7381 +0.0002 14 36 23.7 5.686 0.380 71.1 226 288 5 59.28 2.7842 0.0000 12 39 53.7 5.695 0.387 70.6 192 222 6 2.69 +2.7597 +0.0001 11 8 40.8 5.695 0.392 80.5 184 202 6 6.37 2.7625 +0.0001 13 35 8.2 5.705 0.384 71.2 225 287 6 8.84 2.7698 +0.0001 13 16 44.6 5.708 0.385 70.6 194 223 6 12.38 2.8166 -0.0001 11 16 48.7</td><td>5 36.13</td><td>5 36.13</td><td>5 36.13 2.8412 -0.0002 10 12 45.3 5.662 0.395 77.5 120 196 511 570 10 38 122 782 783 793 10 38 10 38 122 782 783 793 10 38 10 38 122 782 783 793 10 38 10 3</td></td<>	5 36.13	5 36.13 2.8412 -0.0002 10 12 45.3 5.662 0.395 77.5 120 196 5 36.20 2.8301 -0.0002 10 41 28.2 5.662 0.393 85.3 122 782 5 36.39 +2.7954 0.0000 +12 10 45.3 +5.663 +0.389 82.2 216 R 5 48.71 2.8045 -0.0001 11 47 35.5 5.680 0.390 70.5 204 206 5 53.28 2.7381 +0.0002 14 36 23.7 5.686 0.380 71.1 226 288 5 59.28 2.7842 0.0000 12 39 53.7 5.695 0.387 70.6 192 222 6 2.69 +2.7597 +0.0001 11 8 40.8 5.695 0.392 80.5 184 202 6 6.37 2.7625 +0.0001 13 35 8.2 5.705 0.384 71.2 225 287 6 8.84 2.7698 +0.0001 13 16 44.6 5.708 0.385 70.6 194 223 6 12.38 2.8166 -0.0001 11 16 48.7	5 36.13	5 36.13	5 36.13 2.8412 -0.0002 10 12 45.3 5.662 0.395 77.5 120 196 511 570 10 38 122 782 783 793 10 38 10 38 122 782 783 793 10 38 10 38 122 782 783 793 10 38 10 3

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
7101	8.6	19h 6m 17:57	+2:7594 +0:0001	+13°43′15″1	+5.720	+0.383	71.1	225 287	13° 3942
7102	8.9	6 18.59	2.8031 -0.0001	11 51 47.9	5.722	0.389	70.6	204 206 216	11 3768
7103	9.0¹	6 25.74	2.8064 -0.0001	11 43 26.5	5.732	0.390	81.7	124 R	[11 3769]
7104	8.7	6 28.46	2.8438 -0.0003	10 6 40.4	5.736	0.395	80.6	6 Beob.	10 3825
7105	9.02	6 35.96	2.8059 -0.0001	11 44 41.2	5.746	0.389	81.7	124 R	[11 3770]
7106	8.6	19 6 41.95	+2.7881 0.0000	+12 30 37.6	+5.754	+0.387	84.0	222 792 795	12 3849
7107	8.6	6 46.79	2.8036 -0.0001	11 50 51.1	5.761	0.389	70.6	204 206 216	11 3771
7108	9.0	6 47.99	2.7842 0.0000	12 40 28.7	5.763	0.386	70.6	192 222	12 3851
7109	9.0	6 49.10	2.8272 -0.0002	10 50 6.2	5.764	0.392	82.9	6 Beob.	10 3827
7110	8.3	6 55.60	2.7725 +0.0001	13 10 29.6	5.773	0.385	70.6	194 223	13 3949
7111	9.2	19 7 4.98	+2.7359 +0.0002	+14 43 16.7	+5.786	+0.379	82.6	288 R	[14 3827]
7112	8.58	7 19.00	2.8046 -0.0001	11 48 46.6	5.806	0.389	70.3	124 204 216	II 3774
7113	7.74	7 31.58	2.8205 -0.0002	11 8 6.3	5.824	0.391	70.0	128 202	11 3775
7114	7.45	7 33.73	2.7337 +0.0002	14 49 30.8	5.827	0.379	71.1	228 289	14 3829.
7115	8.16	7 35.81	2.7359 +0.0002	14 43 54.2	5.830	0.379	71.1	226 288	14 3830
7116	8.47	19 7 38.99	+2.7436 +0.0002	+14 24 27.2	+5.834	+0.380	71.1	225 287	14 3831
7117	8.9	7 48.88	2.8289 -0.0003	10 46 21.8	5.848	0.392	85.7	577 585	[10 3833]
7118	8.3	8 8.08	2.8369 -0.0003	10 26 1.8	5.875	0.393	82.3	5 Beob.	10 3835
7119	8.68	8 14.13	2.8411 -0.0002	10 14 55.1	5.883	0.394	77.5	120 196 511 570	10 3836
7120	8.9	8 21.56	2.7690 0.0000	13 21 1.1	5.893	0.383	70.6	194 223	13 3956
7121	7.69	19 8 26.79	+2.8123 -0.0002	+11 29 58.1	+5.901	+0.389	70.0	128 202	11 3778
7122	9.0	8 30.43	2.8274 -0.0002	10 50 47.0	5.906	0.391	70.0	122 198	10 3837
7123	8.610	8 37.73	2.8391 -0.0003	10 20 28.4	5.916	0.393	75.2	120 196 577	10 3838
7124	8.3	8 51.12	2.7264 +0.0002	15 9 16.8	5.935	0.377	71.1	228 289	15 3739
*7125	9.0	8 51.56	2.7368 +0.0002	14 43 2.7	5.935	0.379	71.1	226 288	[14 3841]
7126	8.0	19 9 2.81	+2.8427 -0.0003	+10 11 39.6	+5.951	+0.393	82.0	8 Beob.	10 3839
7127	8.311	9 7.47	2.7374 +0.0002	14 41 55.2	5.958	0.379	82.8	5 Beob.	14 3843
7128	8.8	9 15.21	2.8389 -0.0003	10 21 32.6	5.968	0.393	87.7	577 585 820	[10 3840]
7129	8.7	9 16.13	2.7432 +0.0001	14 27 23.5	5.970	0.379	71.1	225 287	14 3844
7130	8.8	9 29.81	2.7768 0.0000	13 2 1.4	5.988	0.384	70.6	194 223	13 3960
7131	8.112	19 9 32.33	+2.7336 +0.0002	+14 51 58.9	+5.992	+0.378	71.0	226 228 289	14 3845
7132	6.218	9 38.51	2.7336 +0.0002	14 52 2.0	6.001	0.378	71.0	226 228 289	14 3846
7133	8.614	9 41.47	2.8163 -0.0002	11 20 37.8	6.005	0.389	70.0	128 202	11 3780
7134	9.0	9 44.58	2.7283 +0.0002	15 5 31.2	6.009	0.377	71.1	228 289	15 3746
7135	8.7	9 52.69	2.8100 -0.0002	11 37 12.5	6.020	0.388	70.0	124 204	11 3782.
7136	8.6	19 10 6.86	+2.7305 +0.0002	+15 0 17.0	+6.040	+0.377	71.1	228 289	14 3849
7137	7.9	10 10.39	2.7805 0.0000	12 53 25.0	6.045	0.384	70.6	192 222	12 3861
7138	8.4	10 40.03	2.7574 +0.0001	13 52 48.5	6.086	0.381	71.1	225 287	13 3969
•7139	6.81 5	10 43.37	2.7470 +0.0001		6.091	0.379	71.1	226 288	14 3852
7140	9.0	10 43.55	2.7802 -0.0001	12 54 47.9	6.091	0.384	70.6	192 216	12 3863
7141	8.9	19 10 48.86	+2.8146 -0.0002	+11 26 12.4	+6.098	+0.388	70.0	128 202	11 3786
7142	8.8	10 51.03	2.7452 +0.0001		6.102	0.379	71.1	226 288	14 3854
7143	8.3	10 52.34	2.8102 -0.0002		6.103	0.388	70.0	124 204	11 3787 V
714416	8.3	10 52.78	2.8303 -0.0003	10 45 32.7	6.104	0.391	90.5	782 783 793	10 3849
7145	8.5	10 55.80	2.7279 +0.0002	15 7 46.3	6.108	0.376	71.1	228 289	15 3752 ,
7146	8.5	19 11 11.06	+2.7807 -0.0001	+12 53 53.5	+6.129	+0.383	70.5	192 216 222	12 3867
7147	8.8	11 39.96	2.7555 0.0000		6.169	0.380	71.1	225 287	13 3974
7148	8.8	11 45.72*	2.8450 -0.0004		6.177	0.392	1 1 -	8 Beob.	10 3853
7149	9.0	11 49.95	2.8295 -0.0003		6.183	0.390		128 202	10 3854.
7150	5.6	11 56.96	2.8165 -0.0003		6.193	0.388		Fund. Cat.	11 3790
	1 N	ur Z. 124; BD 9.	5 2 Nur Z. 1:	24; BD 9.5	8 BD 7.7	4	BD 6.9	⁵ BD 6.5	6 BD 7.5
				.,	1.1				
	BD 7		8.1 9 BD 7					.4 7.7 13 Z.:	289 blau 📗

Nr.	Gr.	A. R. 1	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	l. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zoi	nen		В	. D.	
7151	8.8	19 ^h 12 ^m	o:53	+2:7535	0.0000	+14°	4' 14.6	+6.7198	+0:379	71.1	225	287			14°	3859	F8
7152	8.8	12	11.11	1	-0.0002	12	15 8.3	6.213	0.395	84.0	216	792	795		12	3869	
7153	8.3	12	14.21	2.8104	-0.0002	11	38 17.0	6.217	0.387	85.5	204	785	794	795	11	3792	Fo
7154	8.9	12	19.26	2.8166	-0.0003	11	22 17.4	6.224	0.388	70.0	128	202					Fg'
7155	8.5	12	32.11	2.8036	-0.0002	11	56 11.9	6.242	0.386	84.0	216	794	795		11	3794	Ko
7156	8.2	19 12	38.96	+2.7497	0.0000	+14	14 51.2	+6.251	+0.378	71.1	226	288			14	3862	K٥
7157	8.9	12	44.31	2.7588	0.0000		51 37.7	6.258	0.380	82.5		eob.				3978	
7158	8.4		51.78	2.8158	-0.0003		24 51.0	6.269	0.387	83.9	-	785	794				٨a
7159	8.8		57.66	2.8327	-0.0004	1	41 4.1	6.277	0.390	70.0	122	198	177		10	3858	F5
7160	8.71	12	58.41	2.7828	-0.0001	i .	50 32.5	6.278	0.383	70.6	192	222				3874	
				i					1	· ·	1					I	
7161	9.0	19 13		+2.7867		•	40 41.6	+6.298	+0.383	70.6	192	222				3876	
7162	8.1 ²	_	32.32	2.7571	0.0000		56 57.8	6.325	0.379	71.1	225	287			13	3981	50
7163	8.4		33.30		+0.0001		11 16.3	6.326	0.375	71.1	228	289				3769	5
7164	8.9		45.88	2.7545	0.0000	14	3 52.9	6.344	0.378	71.1	225	287					<u>139</u>
7165	6.3 ⁸	13	49-39	2.7993	-0.0002	12	8 42.9	6.349	0.384	84.0	216	792	795			3879	10
7166	9.0	19 13	49.80	+2.7997	-0.0002	+12	7 43-4	+6.349	+0.384	84.0	216	792	795		12	3880-	H-
7167	8.1	13	56.42	2.7867	-0.0002		41 32.1	6.358	0.383	70.6	192	222			12	38814	^1
7168	9.2	13	59.14	2.8034	-0.0002	11	58 14.8	6.362	0.385	83.9	216	785	794		11	3800	
7169	6.84	14	0.34	•	-0.0003	11	18 17.2	6.364	0.387	70.0	128	202			11	3802	AX
7170	7.8	14	0.70	2.8073	-0.0003	11	48 11.9	6.364	0.385	70.0	124	204			11	3801 [×]	F5
7171	8.4	19 14	3.07	+2.8290	-0.0004	+10	51 46.4	+6.367	+0.388	70.0	122	198			10	3863	٨o
7172	8.7	14	6.07	2.7453			27 36.3	6.372	0.377	71.1	226	288			14	3872	Ao
7173	8.7	14	7.23	2.7600	0.0000		50 6.5	6.373	0.379	71.1	225	287				3982	
7174	9.0	14	18.57	2.8383			27 29.2	6.389	0.390	70.0	122	198				3865	G5
7175	8.8	14	19.73		-0.0005	l .	12 13.9	6.391	0.390	77.8	120	•	571	573		3864:	
				i				1					٠.	3.3			
7176	8.6	19 14		+2.7467		8	24 25.7	+6.394	+0.377	71.1	228	289				3875	F 5
7177	8.2		26.89	2.7585	0.0000	_	54 31.1	6.401	0.378	71.1	225	287				3985	Bq
7178	8.8		45.01	1	-0.000 t	L	52 37.3	6.425	0.382	70.6	192	222			12	3889	A3
7179	8.56	14		1	-0.0005		25 21.3	6.430	0.389	75.2	120	196	577			38661	
7180	8.77	14	51.42	2.7522	0.0000	14	11 8.9	6.434	0.377	71.1	226	288				3879	
7181	8.8	19 14	55.63	+2.8335	-0.0004	+10	40 41.7	+6.440	+0.388	70.0	122	198				3867	
7182	8.28	14	57.00	2.7522	0.0000	14	11 13.7	6.442	0.377	71.1	226	288				3881	
7183	8.7	15	0.98	2.8101	-0.0003	11	41 54.0	6.447	0.385	70.0	124	204				3805	
7184	8.7	15	4.50	2.7591	0.0000		53 36.2	6.453	0.378	71.1	225	287				3989	
7185	8.8	15	5.92	2.8084	-0.0003	11	46 21.6	6.454	0.385	70.0	124	204				3807	
7186	7.5°	19 15	7.34	+2.7720	-0.0001	+13	20 45.0	+6.456	+0.380	70.6	194	223			13	3988	Ko
7187	8.310		34.21		0.0000	i i	24 1.2	6.493	0.376	70.1		288			14	3886	A٥
7188	8.9		38.84		-0.0005	1	35 50.5	6.500	0.388	70.0		198				3869 V	
7189	8.7		39.64		-0.0001		38 22.6	6.501	0.379	70.6		223				3990	
7190	8.5		42.35		-0.0005		12 57.3	6.505	0.390	8o.6		eob.			-	3870	
								1	1 _ 1		1				ŀ		
7191	8.6	19 15		+2.8070		ľ	50 50.3	+6.520	+0.384	70.0		204 198				3811 ⁴ 3873	
7192	8.311	15		1	-0.0004		4I 0.9 8 1.0	6.527	0.388	70.0		783	702		١.	- 1	Kα
7193	9.4	16	1.36	2.7539				6.531	0.377	90.5		7°3 783			{14	3888	FX
7194	9.0 8.2 ¹²	16	1.59			14	7 43·7 18 30.3	6.531	0.377	90.5		7°3 288	193		,	3890 :	
7195	0.2		4.83	2.7499				6.536	0.376	71.1	1				l .		
7196	9.5	19 16		+2.8430	-		16 53.2	+6.545	+0.389	85.7		585				3874]	
7197	8.7		16.78	1	-0.0005		9 10.3		0.389	77.8						3876	
7198	9.5		18.78		-0.0005		17 14.7	6.555	0.389	85.7			585	588	[10	3877]	_
7199	8.8		19.34		-0.0001		40 47.4	6.556	0.378	71.1	225	-			13	3995	Fo
7200	8.418	16	47.84	2.7382	0.0000	14	49 16.4	6.595	0.374	71.1	226	288			14	38924	Kg
	1 B	D 8.0	2 R	D 7.4	8 BD	5.5	4 BD	6.2	⁶ BD 7	.5	BD	8.o		7 Z.	288	blau	l .
		8 röthlich		BD 7.0	10 BD		11 BD		12 Z. 226				7.7;				i
l;				-												- 1	i
il .																ł	j

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
7201	8.9	19 ^h 16 ^m 52:66	+2:7655 -	-0°000 i	+13°39′31.6	+6.602	+0."378	71.1	225 287	13° 4000
7202	8.2	16 58.67	2.7883	0.0002	12 40 40.4	6.610	0.381	70.6	192 222	12 3894
7203	8.7	17 1.64	2.7361	0.0000	14 54 40.9	6.614	0.374	71.1	228 289	14 3894
7204	8.6	17 3.98	2.7776	0.0002	13 8 20.5	6.617	0.380	70.6	194 223	13 4001
7205	8.7	17 7.70	2.8088	0.0003	11 47 26.5*	6.622	0.384	80.3	124 204 785 794	11 3817
7206	8.8	19 17 24.69	+2.7787 -	0.0002	+13 5 58.5	+6.646	+0.379	70.6	194 223	13 4003
7207	7.6 ¹	17 25.71	1 1	0.0000	14 40 56.0	6.647	0.374	71.1	226 288	14 3896
7208	8.6	17 37.68	1 1 11	0.0000	14 28 23.9	6.664	0.375	71.1	226 288	14 3897
7209	8.9	17 42.09	1	0.0000	14 58 35.5	6.670	0.373	82.8	5 Beob.	14 3898
7210	8.4	18 7.29		0.0000	14 37 20.9	6.704	0.374	82.8	5 Beob.	14 3900
7211	8.1	19 18 10.84		-0.0004	+11 11 58.1	+6.709	+0.385	70.0	128 202	11 3826
	8.5	18 11.44	1	0.0006	10 18 13.6			70.0	120 196	10 3881
7212	9.0	18 16.11		0.0000	-	6.710 6.716	0.388	71.0	226 288	14 3903
7214	9.0	_	1	0.0005	14 34 47.3		0.374	81.6	122 R	[10 3884]
7215	7.12	18 33.94 18 37.03	1 - 1	0.0003	10 46 36.9 12 2 24.6	6.741 6.745	0.386	84.0	216 792 795	12 3896
	· 1	_	1		·		-	•	Ī.]
7216	8.8	19 18 40.13		-0.0006	+10 14 57.7	+6.749	+0.388	77.8	120 196 577 585	
72178	8.7	18 44.56		0.0004	11 46 36.0	6.755	0.383	70.0	124 204	11 3829
7218	9.0	18 58.77		0.0003	12 0 40.9	6.775	0.382	83.9	216 785 794	11 3832
72194	8.6	19 0.24	1 1	0.0004	11 42 48.9	6.777	0.383	78.4	5 Beob.	11 3834
7220	6.0	19 0.41	2.8122	0.0004	11 40 39.8	6.777	0.383	70.3	124 204 216	11 3833
7221	8.8	19 19 30.56	+2.8180 -	-0.0004	+11 25 51.3	+6.819	+0.383	70.0	128 202	11 3835
7222	8.6	19 41.62	2.7715	0.0002	13 27 20.7	6.834	0.377	70.6	194 223	13 4010
7223	8.6	19 42.77	2.8321	0.0005	10 49 3.6	6.835	0.385	70.0	122 198	10 3889
7224	8.4	20 1.50	2.7542	0.0001	14 12 22.9	6.861	0.374	71.1	225 287	14 3909 V
7225	8.66	20 4.37	2.7506	1000.0	14 21 45.2	6.865	0.374	71.1	226 288	14 3911
7226	8.9	19 20 13.19	+2.7791 -	-0.0002	+13 8 17.7	+6.877	+0.378	70.6	194 223	13 4013
7227	8.37	20 17.23	1	0.0003	12 21 5.2	6.882	0.380	84.0	216 792 795	12 3904
7228	6.3	20 35.73	1	0.0003	12 46 24.7	6.908	0.379	70.6	192 222	12 3907
7229	7.9	20 39.33	!	0.0004	11 36 7.4	6.913	0.382	70.0	124 204	11 3840
7230	8.8	20 59.84	1	0.0003	12 37 6.6	6.941	0.379	70.6	192 222	12 3910
7231	7.78	19 21 5.50	+2.8099 -	-0.0004	+11 48 47.0	+6.949	+0.381	70.0	124 204	11 3842
7232	8.9	21 12.87	1	0.0004	14 51 18.4	6.959	0.372	70.0	226 288	14 3917
7233	8.9	21 22.42	1 2 1	0.0005	11 22 55.4	6.972	0.372	70.0	128 202	11 3843
7234	9.0	21 31.02	1 - 1	0.0006	10 21 57.0	6.983	0.386	70.0	120 196	[10 3904]
7235	8.9	21 36.99	1 - 1	0.0002	13 44 16.7	6.992	0.375	71.1	225 287	13 4018
1	· 1		l i	j						1
7236	8.7	19 21 46.55	1	1000.0	+14 18 17.1	+7.005	i	82.8	5 Beob.	14 3921
7237	6.89	21 48.92	1	0.0001	14 1 52.2	7.008	0.374	71.1	225 287	13 4020
7238	7.410		1	0.0004	12 14 11.9	7.012	0.380	84.0	216 792 795	12 3913
723911	8.9	22 12.53	1 1	0.0003	13 13 27.3	7.040	0.376	70.6	194 223	13 4022V
7240	8.9	22 14.16	2.8169	0.0005	11 31 51.0	7.042	0.382	70.0	128 202	11 3848
7241	8.312	19 22 17.30		-0.0002	+13 49 10.4	+7.047	+0.374	71.1	225 287	13 4023
7242	9.0	22 19.49		0.0007	10 17 9.3	7.050	0.385	86.6	649 667	 :
7243	8.8	22 20,22	1 1	0.0004	11 50 10.3	7.051	0.381	70.0	124 204	11 3849
7244	9.0	22 25.95	1	0.0004	12 17 2.3	7.059	0.379	84.0	216 792 795	12 3917
7245	8.8	22 26.35*	2.7661	0.0002	13 44 50.4	7.059	0.374	85.8	287 782 783 793	13 4024
7246	8.8	19 22 26.56	+2.7956 -	0.0004	+12 28 2.4	+7.059	+0.378	70.6	192 222	12 3918
7247	9.0	22 33.12	1 2 - 1	0.0005	11 48 55.0	7.068	0.381	70.0	124 204	11 3850
7248	8.8	22 43.93	1 '	0.0005	11 16 46.5	7.083	0.382	70.0	128 202	11 3852
7249	7.9	22 52.29	_	0.0006	10 46 24.7	7.095	0.383	70.0	122 198	10 3913
7250	9.0	22 57.92		0.0002					194 223	13 4025
•	יפו (יפו (_				•	-	6 BD 8.0
	BD 7	D 6.5 * 7.7 .8 * BD 7.	0.0 7.0	- 97	3 seq. 2:5 1°A. 10 8.3 7.3 6.	- 9-	2 praec.	2.7 15"A.		* BD 8.0

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Decl	. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		B.	D.	İ
*7251	8.31	19h 23n	9:49	+2:8017	-0.0004	+12°	12' 54."1	+7.118	+0.379	84.0	216	792	795		I 2°	3923	15
7252	8.6	23	9.66	2.8434	0.0007		22 30.8	7.118	0.385	85.3	120	_	783	793		3916	
7253	7.6	23	10.98	2.7928	0.0004		36 10.3	7.120	0.378	70.6		222				3925	
7254	8.4	23	15.53*	2.7377	1000.0		59 16.7	7.126	0.370	82.8	5 E	eob.					Αò
7255	8.5	23	15.86	2.7552	1000.0	14	14 8.8	7.127	0.372	71.1	225	287				3933	F
7256	8.6	19 23	18.25	+2.7535	0.0001	+14	18 40.3	+7.130	+0.372	71.1	226	288				3935	A
7257	8.8	23	23.80	2.8212	0.0005		21 47.1	7.137	0.381	70.0	124	204			11 3	3853	
7258	8.3	23	24.26	2.7854	0.0003		55 43.6	7.138	0.376	70.6	194	•				3926	
7259	8.8	-		2.8299	0.0006		58 37.0	7.147	0.382	70.0	128	202			10	3918	
7260	8.7	23	-	2.8343		10		7.148	0.383	70.0	122	198				3919	
7261	7.02	19 23		+2.7529		4.14	20 24.6	+7.156	+0.372	71.1	226	288			l	3936	
7262	8.2	23	43.23	2.7393	0.0001		55 42.2	7.164	0.370	71.1	228	289				3937	
7263	8.18	_	45.55	2.8035	0.0001	12	8 51.0	7.167		84.0	216	•	795			3929	
7264	8.74	23		2.8466	0.0007		14 38.2	7.170	0.385	86.6	649	667	173		[10 3		73
7265	9.1	24	2.93	2.7468	1000.0		36 49.3	7.191		71.1	226	288			-	3938	- Ky
								1			!					Ш	· ·
7266	8.8	19 24	4.54	+2.8394		+10		+7.193	+0.383	70.0	122	198	•			3922	
7267	8.0	24	5.78	2.7869	0.0003		52 44.7	7.195	0.376	70.6	194	_				3932	
7268	8.7	24	17.94	2.8236	0.0006		16 11.1	7.211	0.381	70.0	128					3862	
7269	9.0	24	22.01	2.8336	0.0006)	49 46.1	7.216	0.382	82.3	5 E	eob.				3926	
72708	9.0	24	31.67	2.8487	0.0007		9 41.2	7.230	0.384	82.1	<u> </u>					3927	AO
*7271	9.1	19 24	36.14	+2.8225	-0.0006	+11	19 39.4	+7.236	+0.381	82.3	ľ	leob.			11 3	3864	1
*7272	8.9	24	36.60	2.8226	0.0006		19 17.7	7.237	0.381	80.4	ŧ	eob.			11 3	3865	NO.
7273	7.4	24	43.17	2.7945	0.0004		33 31.2	7.245	0.377	70.6		222				3940	× 0
7274	9.0	24	44.43	2.8221	0.0006		20 50.6	7.247	0.381	70.0		204			-	3866	-
7275	8.46	24	51.30	2.8094	0.0005	11	54 25.3	7.257	0.379	85.6	216	785	794	795		67 pr.	١.
7276	8.8	19 24	51.41	+2.7800	-0.0003	+13	11 40.5	+7.257	+0.375	70.6		223				1030	A ₀
7277	9.3	24	51.52	2.8092	0.0005		54 59.2	7.257	0.379	90.5	785	794			11 38	6 7√s q.	
7278	9.0	24	54.95	2.7896	0.0004		46 48.2	7.262	0.376	70.6	192					3942	18
7279	8.8	24	57.16	2.7391	0.0001		57 58.2	7.265	0.369	82.8	1 -	leob.			14 3		A o
7280	9.0	25	0.30	2.8218	0.0006	11	21 51.5	7.269	0.380	76.9	124	204	795				M.β
7281	9.1	19 25	4.21	+2.7427	1000.0-		48 54.6	+7.274	+0.370	71.1	226	288			14 3	3942 ^V	Na
7282	8.3	25	28.01	2.8322	0.0006	10	54 35.4	7.306	0.381	82.3	5 B	eob.			10 3	393 r	Bβ
7283	9.0	25	31.81	2.8373	0.0007	10	41 15.2	7.311	0.382	83.9	198	792	795		10 3	3934	A٤
7284	8.2	25	32.79	2.8220	0.0006	11	21 56.1	7.313	0.380	70.2	_	202	204		11 3	387 1	Ka
7285	9.1	25	34.25	2.8306	0.0006	10	59 13.4	7.315	0.381	82.5	5 B	leob.				3935	
7286	8.8	19 25	41.03	+2.7960	-0.0004	+12	30 57.4	+7.324	+0.376	84.0	216	792	795		12 3	3944	A5
7287	8.8	25	43.78	2.7871	0.0004	12	54 10.3	7.328	0.375	70.6	192				12 3	3945	G٥
7288	8.3	25	43.97	2.8199	0.0006	11	27 41.9	7.328	0.380	80.3			785	794	11 3	3873 [[]]	Ķο
7289	8.8		49.29	2.7654	0.0002		51 13.3	7-335		71.1	225					ار 1035	
7290	8.9	25	49.75	2.7803	0.0003	13	12 8.0	7.336	0.374	70.6	194	223			13 4	1036 ^L	ro
7291	8.6	19 25	51.01	+2.7880	-0.0004	+12	52 8.8	+7.338	+0.375	70.6	192	222			12 3	3948	K _o
7292	8.2		55-94	2.7769	0.0003		21 21.9	I	0.374	70.6		223				1039	
7293	8.6	26	3.51	2.8484	0.0007	_	12 4.1	7-355	0.383	78.4	120	196	653		10 3	3938	Ko
7294	8.97	26	5.82*		0.0008	10	3 30.1	7.358	0.384	88.3 89.2	649	667	820 <i>8</i>	821			
7295 ⁸	8.4	26	10.45	2.7610	0.0002	14	3 9.6	7.364	0.371	71.1	225					39474	, -
7296	8.o ⁹	19 26	10.45	+2.7459	-0.0001	+14	42 19.9	+7.364	+0.369	71.1	226	288			14 3	3948	54
7297	8.9		13.12	2.7494	1000.0		33 6.4		0.370			230	289			3949	
7298	9.2		14.31	2.7590	0.0002		8 14.6	I .	0.371		226		•			3950	
7299	8.5		43.71	2.8507			6 30.9	. 1	0.383	-			649	667		3944	
7300			45.38	1			46 39.1		1 -							3882 y	
		D 7.8		D 6.0	8 BD 7		4 BD		5 0 ^m 2 -	oraec. 3.5 45					8.0	4	
		3.6 8.6 9.		8 10 [™] 5 se						r Z. 226; E		ī	0.	7 0.3	, 5.5	J.4	l
<u> </u>	,	7.	•		* · · · · · · ·	. ,	7			, -							1
																	1

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B.D.
7301	8.7	19h 27m 2:37	+2.7745 -0.0003	+13°29′9".8	+7.435	+0:373	71.1	225 287	13° 4042
7302	8.8	27 2.90	2.7955 0.0004	12 33 52.8	7.435	0.375	70.6	192 222	12 3957
7303	9.0	27 6.88	2.7818 0.0003	13 10 0.1	7.441	0.374	70.6	194 223	[13 4044]
7304	8.9	27 14.92	2.8413 0.0007	10 32 25.8	7.451	0.381	82.1	198 R	[10 3950]
7305	8.8	27 18.82	2.8201 0.0006	11 29 5.2	7.457	0.379	70.0	128 202	11 3885
7306	8.5	19 27 25.49	+2.8422 -0.0007	+10 30 13.2	+7.466	+0.382	70.0	122 198	10 3953 ^V
7307	9.0	27 28.09	2.8025 0.0005	12 15 47.7	7.469	0.376	84.0	216 792 795	12 3959
7308	9.0	27 28.34	2.8172 0.0006	11 36 55.5	7.470	0.378	82.2	204 R	[11 3887]
7309	8.7	27 39.48	2.7822 0.0004	13 9 36.7	7.485	0.373	70.6	194 223	13 4050
7310	8.5	28 1.80	2.7722 0.0003	13 36 16.7	7.515	0.372	71.1	225 287	13 4051
	1	_							
7311	8.3	19 28 11.01	+2.7532 -0.0002	+14 26 18.9	+7.527	+0.369	71.3	226 288 290	14 3958
73121	8.7	28 12.74	2.8004 0.0005	12 22 28.2*	7.530	0.375	84.0	216 792 795	12 3964
7313	8.5	28 17.18	2.7378 0.0001	15 6 17.9	7.536	0.367	71.1	230 289	15 3863
7314	8.9	28 23.04	2.8502 0.0008	10 9 40.1	7.544	0.382	86.6	649 667	[10 3962]
7315	8.4	28 31.45	2.8440 0.0008	10 26 32.5	7.555	0.381	82.3	5 Beob.	10 3964
7316	8.52	19 28 35.94	+2.8317 -0.0007	+10 59 27.9	+7.561	+0.379	70.0	128 202	10 3965
7317	8.7	28 38.20	2.8517 0.0008	10 5 50.6*	7.564	0.382	78.3	120 196 649 667	
7318	8.8	28 41.41	2.7960 0.0005	12 34 45.3	7.568	0.374	70.6	192 222	12 3968
7319	7.88	28 43.56	2.8387 0.0007	10 40 53.8	7.571	0.380	70.0	122 198	10 3967
7320	8.4	28 45.66	2.8173 0.0006	11 38 16.7	7.574	0.377	70.0	124 204	11 3893
7321	8.64	19 28 54.57	+2.7361 -0.0001	+15 11 44.2	+7.586	+0.366	71.1	230 289	15 3868
7322	8.2	28 59.80	2.8283 0.0007	11 9 7.3		0.378	70.0	128 202	11 3895
7323	8.6	29 2.97	2.8086 0.0005	12 1 41.1*	7·593 7·597	0.378	70.0 83.9	1	11 3895
7324	8.5	29 3.05	2.7910 0.0004	12 48 21.4	7.598	0.378	70.6	216 785 794 192 222	12 3973
7325	8.8	29 3.32	2.7662 0.0003	13 53 33.9	7.598	0.370	71.1	225 287	12 3973 13 4059 ^V
			1		ł		· ·		
7326	8.3	19 29 7.76	+2.8422 -0.0008	+10 31 55.45		+0.380	82.3 85.5	5 Beob.	10 3969
7327	9.2	29 9.71*	2.8283 0.0007	11 9 15.0	7.607	0.378	82.1	202 R	[11 3898]
7328	8.06	29 28.53	2.8515 0.0008	10 7 18.2	7.632	0.381	78.3	120 196 649 667	
7329	8.5	29 28.62	2.7591 0.0003	14 12 51.4	7.632	0.369	71.3	226 288 290	14 3965
7330	9.1	29 29.33	2.7379 0.0001	15 8 3.4	7.633	0.366	82.2	228 R	[15 3871]
7331	8.4	19 29 30.93	+2.8170 -0.0006	+11 39 54.7	+7.635	+0.377	70.0	124 204	11 3901
7332	8.5	29 33.21	2.7790 0.0004	13 20 46.2	7.638	0.371	70.6	194 223	13 4063
7333	8.7	29 33.83	2.8282 0.0007	11 9 58.8	7.639	0.378	70.0	128 202	11 3902
7334	8.7	29 34.52	2.8520 0.0008	10 6 9.2	7.640	0.381	78.3	120 196 649 667	10 3976
7335	8.8	29 35.94	2.8393 0.0007	10 40 11.07	7.642	0.379	82.3 85.5	5 Beob.	10 3977
7336	8.5			+12 58 4.0	+7.648			102 222	
	8.7	19 29 40.31 29 43.62	2.7688 0.0003	13 47 36.6	7.653	0.372	70.6 71.1	225 287	12 3977
7337 7338	8.6	29 43.02 29 55.40	2.7469 0.0002	14 45 10.2	7.668	0.375	71.1	226 290	13 4000 14 3967
7339	9.0	30 6.44	2.7376 0.0001	15 9 46.9	7.683	0.365	82.2	228 R	[15 3874]
7340	8.9	30 11.90	2.7645 0.0003	13 59 45.3	7.691	0.369	82.7	5 Beob.	13 4070
					1				
7341	8.58	19 30 12.61	+2.7743 -0.0004	+13 34 1.1	+7.691	+0.370	70.6	194 223	13 4069
7342	7.1	30 13.74	2.8350 0.0007	10 52 30.1	7.693	0.378	82.3	5 Beob.	10 3981
7343	8.7	30 14.50	2.7518 0.0002	14 32 58.2	7.694	0.367	71.1	230 289	14 3968
7344	1.8	30 18.57	2.7591 0.0003	14 13 57.8	7.699	0.368	71.3	226 288 290	14 3970
7345	6.79	30 20.18	2.8124 0.0006	11 53 10.6	7.702	Q.375	83.9	216 785 794	11 3906
7346	8.9	19 30 25.24	+2.7467 -0.0002	+14 46 27.7	+7.709	+0.366	71.1	230 289	14 3972
7347	7·5 ¹⁰	30 30.36	2.7619 0.0003		7.715	0.368	71.3	226 288 290	14 3974
7348	8.9	30 32.61	2.8154 0.0006		7.718	0.376	70.0	124 204	11 3908
7349	8.4	30 44.90	2.8091 0.0006	12 2 26.7	7.735	0.375	83.9	216 785 794	11 3912 ^V
7350	7.9	30 54.45	2.7856 0.0004		7.748	1		194 223	13 4073
-	1 0	7 seq.0:3 75 B.	² BD 8.o						
	9 8 a 8	. 7 seq. 0.3 75 B.	⁷ Z. 122 [14.5]	⁸ BD 7.1 ⁸ BD 8.0	9786	- DU 7.5	;; Schätz. 8. 785 orange	6 8.6	22 [59:0]
	J.J 6	0.5 1.0	20.100 [14.5]	0.0	7.0 0.5	, j.o, <i>L</i> .	102 Grange	~ 20 0.5	

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.	
7351	8.9	19 ^h 30 ^m 54:96	+2.7839 -0.0004	1 0 , 0 0	+7:748	+0.371	70.6	194 223	13° 4074	
7352	8.5	30 55.99	2.8526 0.0009	1	7.750	0.380		120 196 575 583	10 3983	Li, c
7353	6.71	30 58.33	2.8327 0.0007		7.753	0.378	70.0	122 198	10 3984	<i>(i.</i> , -
7354	8.8 8.9	31 12.08	2.7600 0.0003	1	7.771	0.368	71.1	226 290	14 3975 ^V	Fø
7355	0.9	31 17.33	2.8475 0.0008	10 20 10.9	7.779	0.379	70.0	120 196	10 3987	
7356	9.1	19 31 20.71	+2.7756 -0.0004		+7.783	+0.370	71.1	225 287	13 4077	
7357	8.8	31 27.66	2.8208 0.0007	•	7.792	0.376	80.3	128 202 785 794	11 3916	A3
7358	8.2	31 29.08	2.7915 0.0005		7.794	0.372	70.6	192 222	12 3987	
7359	8.2	31 . 35.00	2.7429 0.0002		7.802	0.365	71.0	228 230 289	14 3978	
7360	8.9	31 37.37	2.7828 0.0004	13 13 33.8*	7.805	0.370	82.5	5 Beob.	13 4081	' 2
7361	8.7	19 31 39.38	+2.8528 -0.0009	+10 6 16.9	+7.808	+0.380	78.3	120 196 649 667	10 3 9 90	K2
7362	8.7	31 39.63	2.7833 0.0004	13 12 10.7	7.808	0.370	70.6	194 223	13 4082	F_2
7363	8.2	31 45.66	2.8013 0.0005		7.817	0.373	70.6	192 222	12 3990	Fo
7364	8.9	31 46.08*	2.8305 0.0007	11 6 35.8	7.817	0.377	80.3	128 202 785 794	11 3918/	
7365	9.2	31 56.01	2.7547 0.0002	14 27 57.7	7.830	0.366	82.6	290 R	- -	$G \subset$
7366	8.2	19 31 57.77	+2.7958 -0.0005	+12 39 31.6	+7.833	+0.372	70.6	194 223	12 3995	K 8
7367	8.8	32 2.02	2.7970 0.0005		7.839	0.372	70.6	192 222	12 3996	1 2
7368	8.5	32 10.28	2.8031 0.0006		7.850	0.373	85.6	216 782 783 793	12 3997	G ₅
7369	8.9	32 16.25	2.8078 0.0006	1	7.858	0.373	84.0	216 792 795		10
7370	9.3	32 18.44	2.8078 0.0006	12 8 0.5	7.860	0.373	90.6	792 795		Ko
7371	8.8	19 32 20.13	+2.7935 -0.0005	+12 46 7.1	+7.863	+0.371	70.6	192 222	12 3999	12
7372	8.6	32 40.74	2.7557 0.0003	1	7.891	0.366	71.1	226 290	14 3986	(40
7373	7.62	32 41.19	2.8093 0.0006	1	7.891	0.373	84.0	216 792 795	12 4001	Kδ
7374	8.9	32 41.65	2.8091 0.0006		7.892	0.373	84.0	216 792 795	12 4002	
7375	8.7	32 42.02	2.8379 0.0008	1 .	7.892	0.377	90.5	782 783 793	10 4002	m_{e}
K .	8.6	_	! !		1		i -			
7376	8.7	19 32 55.42	+2.8423 -0.0008 2.8013 0.0006	00 0.1	+7.910	+0.377	70.0	122 198 192 222	10 4004 1 12 4008 4	50
7377 7378	9.0	33 5.10 33 17.73	2.8208 0.0007	B	7.923	0.372	70.6 86.0	204 R(2)	[11 3928]	
7379	8.6	33 24.10	2.8535 0.0009	I .	7.949	0.379	78.3	122 198 649 667	10 4006	1.
7380 ³	9.1	33 32.38	2.8112 0.0006		7.960	0.373	90.5	785 794		0.0
K I	-		! !	_			I			8
7381	8.9 8.8	19 33 33.21*			+7.960	+0.374	80.3	124 204 785 794	11 3931	F 2
7382	8.4	33 40.78	2.8058 0.0006		7.971	1	84.0	216 792 795		
7383 7384	8.7	33 49.38	2.7915 0.0005 2.8146 0.0007		7.982	0.370	70.6	194 223 124 204	12 4015	
7385	8.9	33 53.97 34 10.96	2.8340 0.0008		8.011	0.375	70.0 70.0	122 198	11 39351 10 4013-	
	,	•	1	1			1			
7386	8.8	-19 34 12.49	+2.8341 -0.0008	3, 33	1			122a 128 198 202		
7387	8.7 8.6	34 14.49	2.8258 0.0007		8.016	0.374	70.0	128 202	11 3937	
7388	8.8	34 15.81	2.7944 0.0005		8.018 8.027	0.370	70.6	192 222 124 204	12 40174	100
7389 7390	8.6	34 22.74	2.8140 0.0007 2.8521 0.0009	•	8.043	0.373	70.0 78.3	120 196 649 667	11 3938	42
1		34 34.68	! !		1	0.377				1
7391	8.9	19 34 51.79	+2.8030 -0.0006	1	+8.066	+0.371	70.6	192 222	12 4020	
7392	8.1	34 53.35	2.8063 0.0006	1	8.068	0.371	84.0	216 792 795	12 4022	
7393	7.9	35 0.90	2.8202 0.0007		8.078	0.373	70.0	124 204	11 3942	
7394	8.34	35 11.25	2.8479 0.0009		8.092	0.377	70.0 81.7	122 198 128 R	10 4020	l' *
7395	9.2	35 14.22	2.8228 0.0007		8.096	0.373	81.7			
7396	6.4	19 35 18.31	+2.7780 -0.0004	1	+8.101	+0.367	71.1	225 287	13 4098	K3
7397	7.96	35 18.61	2.7926 0.0005	1 -	! .	0.369	70.6	192 222	12 4027	
7398	8.o	35 19.64	2.7833 0.0005	1	8.103		70.6	194 223	13 4099	
7399	8.77	35 20.37	2.7742 0.0004		8.104	0.366	82.7	5 Beob.	13 4101	I
7400	8.8	35 20.77	2.8174 0.0007	11 46 23.8	8.104	0.372	70.0	124 204	11 3946	
6	¹ B ³ BD 7		7.5 7.2; BD 8.1 röthlich	⁸ 9 [™] 5 praec. 5	* o!8 A.;	o [™] o praec	c. 18 ⁸ 2!3 A.	4 BD 7.7	BD 5.8	

Nr.	Gr.	A.R. 18	875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zor	nen		B. D.
7401	8.81	19h 35m	24:04	+2:7720	-0.0004	+13°47' 42.0	+8.109	+0."366	70.7	225	226			13°4102
7402	8.7	35 4	24.35	2.7739	0.0004	13 42 42.7	8.109	0.367	80.8	225	287	782	783	13 4103
7403	8.8	35 4	24.39	2.8199	0.0007	11 39 33.3	8.109	0.373	83.9	216	785	794		11 3947
7404	8.5	35 3	25.04	2.7857	0.0005	13 11 12.8	8.110	0.368	70.6	194	223			13 4100
7405	8.82	35 4	27.23	2.7726	0.0004	13 46 9.8	8.113	0.366	71.3	226	287	289	290	13 4104
7406	8.9	19 35 2	29.47	+2.8226	-0.0007	+11 32 28.3	+8.116	+0.373	70.0	128	202			11 3948
7407	9.0		45.41	2.8225	0.0007	11 32 58.3	8.137	0.373	70.0	128	202			11 3951
7408	8.5		50.33	2.7777	0.0004	13. 33 15.8	8.144	0.367	71.3	226	287	290		13 4107
7409	8.4	36	5.78	2.7659	0.0004	14 5 6.3	8.165	0.365	71.0	225	226	290		14 4001
7410	8.3	36	5.99	2.7913	0.0005	12 57 18.5	8.165	0.368	70.6	192	222	•		12 4034
	· 1		- '	1	•		-	ı	·					
7411	8.5	19 36	6.34	+2.7992	-0.0006	+12 36 17.8	+8.165	+0.369	83.9	192	792	793		12 4035
7412	9.2	36	9.47	2.8228	0.0007	11 32 44.6	8.170	0.372	86.o	1	R(2)			[11 3953]
7413	6.13	•	21.00	2.8150	0.0007	11 54 3.9	8.185	0.371	83.9	216		794		11 3954
7414	8.5		29.83	2.7726	0.0004	13 47 46.0	8.196	0.365	70.9	194	223	289		13 4109
7415	9.1		30.06	2.7670	0.0004	14 2 38.0	8.197	0.365	90.5	782	783			13 4110
7416	8.6	19 36 3	30.62	+2.8101	-0.0007	+12 7 27.3	+8.197	+0.370	84.0	216	792	793		12 4040 ^V
7417	8.8		31.14	2.7921	0.0005	12 55 50.5	8.198	0.368	80.6	192	222	792	793	12 4042
7418	8.8	36	31.16	2.7467	0.0002	14 56 15.5	8.198	0.362	8o.8	226	290	785	794	14 4004
7419	9.0	36	36.93	2.7733	0.0004	13 46 6.3	8.206	0.365	80.8	230	289	782	783	13 4111
7420	8.3	36	40.13	2.7463	0.0002	14 57 36.6	8.210	0.362	71.3	228	289	290		14 4006
7421	6.0	19 36 4	41.02	+2.8233	-0.0008	+11 32 1.4	+8.211	+0.372	70.0	124	204			11 3955
7422	7.74		42.36	2.8019	0.0006	12 29 44.6	8.213	0.369	84.0	216	792	705		12 4044
7423	8.7		49.63	2.7690	0.0004	13 57 47.9	8.223	0.365	83.9	225	782	783		13 4114
7424	9.3		53.82	2.7669	0.0004	14 3 39.4	8.228	0.364	82.6	287	-	103		[14 4008]
7425	8.8		54.95	2.7999	0.0006	12 35 31.3	8.230	0.369	82.2	222				[12 4045]
	1 1		-	;						1				
7426	8:5		59.29	1	-0.0005	+13 30 27.4	+8.236	+0.366	77.3	194	223	795		13 4115
7427	9.5		59-43	2.7514	0.0003	14 44 39.7	8.236	0.362	82.2	228	R			ا
7428	8.5		14.99	2.7898	0.0005	13 3 2.6	8.257	0.367	70.6	194	223			13 4118
7429	8.56		23.63	2.8195	0.0007	11 43 27.9		0.371	70.0	124	204	, .		11 3957
7430	8.6	37 4	40.47	2.8516	0.0010	10 16 23.4	8.290	0.375	78.3	120	196	649	667	10 4029
7431	8.3	19 37	41.43	+2.8155	-0.0007	+11 54 39.7	+8.292	+0.370	70.0	124	204			11 3960
7432	9.4	37 4	45.58	2.7691	0.0004	13 59 12.8	8.297	0.364	82.6	287	R			[13 4123]
7433	8.4	37 4	45.83	2.7823	0.0005	13 23 51.3	8.298	0.366	70.6	194	223			13 4122
7434	9.0	37 5	56.07	2.7545	0.0003	14 38 2.6	8.311	0.362	71.1	226	290			[14 4017]
7435	8.7	38	4.69	2.7546	0.0003	14 37 59.4	8.323	0.362	- 71.1	226	290			J4 4018
7436	9.4	19 38 1	13.78	+2.8120	-0.0007	+12 4 44.5	+8.335	+0.369	90.6	702	707			
7437	8.17		14.72	2.8121	0.0007	12 4 31.2	8.336	0.369	84.0		793 792	703		12 4056
7438	8.9		19.46	2.7782	0.0005	13 35 40.6	8.342	0.365	71.1	225		173		13 4129
7439	9.0		41.23	2.8450	0.0009	10 35 33.8	8.371	0.373	81.6	122				[10 4031]
7440	6.2		45.37	2.7917	0.0006	13 0 15.9	8.377	0.366	70.6		223			12 4059
	1 1			i l				_	-		_			:
7441	7.3	19 38 4		+2.8446	-0.0009	+10 36 47.9	+8.377	+0.373	70.0	ı	198			10 4032
7442	8.8	-	46.26	2.7927	0.0006	12 57 34.9	8.378	0.366	70.6		223	.	į	12 4061-
7443	7.7	-	46.68	2.7933	0.0006	12 55 53.2	8.378	0.366	70.6		194	223		12 4060
7444	8.8		55.39	2.8438	0.0009	10 39 9.8	8.390	0.373	70.0	122				10 4034
7445	7.9	39	0.91	2.8477	0.0010	10 28 31.6	8.397	0.373	70.0	120	190			10 4036
7446	8.9	19 39	7.14	+2.7976	-0.0006	+12 44 48.1	+8.405	+0.367	70.6	192	222			[12 4063]
7447	8.7	39	14.71	2.7974	0.0006	12 45 38.0	8.415	0.367	90.6	792	793			12 4064
7448	8.6	39 3	32.99	2.7892	0.0005	13 8 9.2	8.440	0.365	70.6	194	223			13 4139
	8.6	40	2.04	2.8378	0.0009	10 57 10.9		0.371	70.0	128				10 4040
7449				!	_				l _		_			
7449 7450	8.88	40	2.90	2.8219	0.0008	11 40 32.0*	8.479	0.369	81.7	124	R		- 1	[11 3972]
		40 D 8.2	2.90 3 BD		o.ooo8 BD 6.9	11 40 32.0° 4 8.6 7.0 7.5			81.7 ; BD 9.4			, g. c		[[11 3972] 28.5 8.5

452 8.9 40 453 3.0 40 454 8.8 40 455 8.8 40 455 8.8 40 457 9.3 40 457 9.3 40 458 8.7 40 460 8.9 40 461 9.3 19 40 462 8.8 40 40 463 8.5 40 40 464 8.9 40 46 467 8.9 41 40 467 8.9 41 40 467 8.9 41 41 477 8.7 41 41 477 8.7 41 41 477 8.9 41 41 477 8.9 41 41 477 8.8 41 42 488 8.7 42 42	Gr.	A.R. 187	5 Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B.D.
452 8.9 40 453 3.0 40 454 8.8 40 455 8.8 40 457 9.3 40 457 9.3 40 457 8.9 40 461 9.3 19 40 462 8.8 40 463 8.5 40 464 8.9 40 465 8.7 40 466 8.5 19 40 467 8.9 41 467 8.9 41 477 8.7 41 477 8.7 41 477 8.7 41 477 8.7 41 477 8.9 41 477 8.9 41 477 8.9 42 488 8.7 42 488 8.9 42 488 8.9 <	9.2	19 ^h 40 ^m 10	10 +2:8242	-0:0008	+11°34′20.5	+8.489	+0.369	81.7	124 R	[11°3973]
454 8.8 40 455 8.8 40 457 9.3 40 457 9.3 40 458 8.7 40 460 8.9 40 461 9.3 19 40 462 8.8 40 463 8.5 40 464 8.9 40 465 8.7 40 466 8.5 19 40 467 8.9 40 40 467 8.9 40 40 467 8.9 40 40 467 8.9 40 40 467 8.9 40 40 468 8.6 41 40 471 8.9 41 41 472 8.4 41 41 473 8.9 41 41 474 8.8 41 42 4	8.9	40 18	3.75 2.8071	0.0007	12 20 54.0	8.500	0.367	70.6	192 222	12 4066L
8.8 40 456 8.4 19 40 457 9.3 40 40 457 9.3 40 40 459 8.7 40 40 461 9.3 19 40 462 8.8 40 40 463 8.5 40 40 464 8.9 40 46 467 8.9 40 40 467 8.9 40 40 467 8.9 40 40 467 8.9 40 40 467 8.9 40 40 467 8.9 41 41 470 8.7 41 41 471 8.9 19 41 472 8.4 41 47 473 8.9 42 42 488 8.7 42 42 488 8.9 42	3.0	40 19	_	1	10 18 36.1	8.500	0.373		Fund. Cat.	10 4043
456 8.4 19 40 457 9.3 40 40 458 8.3 40 40 459 8.9 40 40 461 9.3 19 40 462 8.8 40 40 463 8.5 40 40 464 8.9 40 466 467 8.9 40 467 468 8.6 41 41 470 8.7 41 41 471 8.9 19 41 472 8.4 41 47 473 8.9 41 47 475 8.7 41 41 477 8.0 41 41 477 8.0 41 42 488 8.7 42 488 8.9 42 488 8.9 42 488 7.3 42	1 1	40 19	1 -		12 49 43.7	8.501	0.366	70.6	194 223	12 4067
457 9.3 40 458 8.3 40 469 8.9 40 461 9.3 19 40 462 8.8 40 40 463 8.5 40 40 464 8.9 40 46 465 8.7 40 46 466 8.5 19 40 467 8.9 40 46 468 8.6 41 41 470 8.7 41 41 471 8.9 19 41 472 8.4 41 47 473 8.9 41 47 474 9.0 41 47 477 8.0 41 42 477 8.8 42 488 8.9 42 488 8.9 42 488 8.9 42 488 7.4° <td< td=""><td>8.8</td><td>40 22</td><td>2.810</td><td>0.0007</td><td>12 12 2.0</td><td>8.506</td><td>0.368</td><td>84.0</td><td>216 792 793</td><td>12 4068 4</td></td<>	8.8	40 22	2.810	0.0007	12 12 2.0	8.506	0.368	84.0	216 792 793	12 4068 4
457 9.3 40 458 8.3 40 459 8.7 40 460 8.9 40 461 9.3 19 40 462 8.8 40 40 463 8.5 40 40 465 8.7 40 40 467 8.9 40 40 467 8.9 40 40 467 8.7 41 41 470 8.7 41 41 471 8.9 19 41 472 8.4 41 41 473 8.9 41 41 473 8.9 41 41 477 8.0 41 41 477 8.0 41 42 477 8.8 41 42 488 8.9 42 42 4881 8.8 42 42	8.4	19 40 27	.05 +2.7605	-0.0004	+14 26 23.1	+8.511	+0.361	71.1	225 287	14 4031
8.59 8.7 40 8.60 8.9 40 461 9.3 19 40 462 8.8 40 40 463 8.5 40 40 464 8.9 40 40 465 8.7 40 40 467 8.9 40 40 468 8.6 41 41 470 8.7 41 41 471 8.9 19 41 472 8.4 41 41 473 8.9 42 42 475 8.7 41 41 476 8.9 19 41 477 8.8 41 42 478 8.8 42 488 8.7 42 488 8.9 42 488 7.3* 19 42 487 7.4* 42 488 <	9.3	40 36	.90 2.8573	1 100.0	10 4 26.2	8.524	0.373	90.5	782 783	
8.59 8.7 40 8.60 8.9 40 461 9.3 19 40 462 8.8 40 40 463 8.5 40 40 464 8.9 40 40 465 8.7 40 40 467 8.9 40 40 468 8.6 41 41 470 8.7 41 41 471 8.9 19 41 472 8.4 41 41 473 8.9 42 42 475 8.7 41 41 476 8.9 19 41 477 8.8 41 42 478 8.8 42 488 8.7 42 488 8.9 42 488 7.3* 19 42 487 7.4* 42 488 <	8.3	40 37	.57 . 2.8554	0.0010	10 9 23.1	8.525	0.373	79.8	10 Beob.	10 4046
461 9.3 19 40 462 8.8 40 40 463 8.5 40 40 465 8.7 40 40 465 8.7 40 40 466 8.5 19 40 467 8.9 41 41 470 8.7 41 41 471 8.9 41 41 473 8.9 41 41 473 8.9 41 41 476 8.9 19 41 477 8.8 41 42 478 8.8 42 42 480 8.7 42 42 481 8.8 42 42 482 8.9 42 42 483 8.9 42 42 484 7.4² 42 42 487 9.0 42 42 48	8.7	40 37	.87 2.8272	0.0008	11 26 55.4	8.525	0.369	70.0	128 202	11 3978
462 8.8 40 463 8.5 40 464 8.9 40 465 8.7 40 466 8.5 19 40 467 8.9 40 41 468 8.6 41 41 470 8.7 41 41 471 8.9 19 41 473 8.9 41 47 475 8.7 41 41 477 8.0 41 41 477 8.8 41 42 477 8.8 41 42 480 8.7 42 42 481 8.8 49 42 482 8.9 42 42 483 8.9 42 42 485 7.3 42 42 487 9.0 42 42 4887 9.0 42 42	8.9	40 38	3.90 2.8562	0.0011	10 7 20.5	8.527	0.373	82.1	196 575 583 667	10 4045-
462 8.8 40 463 8.5 40 464 8.9 40 465 8.7 40 466 8.5 19 40 467 8.9 40 41 468 8.6 41 41 470 8.7 41 41 471 8.9 19 41 473 8.9 41 47 475 8.7 41 41 477 8.0 41 41 477 8.8 41 42 477 8.8 41 42 480 8.7 42 42 481 8.8 49 42 482 8.9 42 42 483 8.9 42 42 485 7.3 42 42 487 9.0 42 42 4887 9.0 42 42	0.3	10 40 38	3.96 +2.8569	1100.0—	+10 5 25.4	+8.527	+0.373	83.5	120 782 783	
463 8.5 40 464 8.9 465 8.7 40 466 8.5 19 40 467 8.9 468 8.6 41 470 8.7 41 471 8.9 19 41 472 8.4 41 473 8.9 49 474 9.0 41 477 8.7 41 478 8.8 41 477 8.8 8.8 41 478 8.8 41 479 8.8 41 480 8.7 42 481 8.8 19 42 482 8.9 42 483 8.9 42 484 7.4² 42 485 7.3 19 42 486 7.3³ 19 42 487 9.0 42 488 49 42 488 49 42 489 9.2 42 490 8.2³ 42 491 7.4° 19 42 492 8.7 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.9 43		40 40	. 1		12 35 39.6	8.529	0.366	70.6	192 222	12 4073
464 8.9 40 465 8.7 40 466 8.5 19 40 467 8.9 40 468 8.6 41 470 8.7 41 471 8.9 19 41 472 8.4 41 473 8.9 41 474 9.0 41 475 8.7 41 477 8.9 19 41 477 8.0 19 41 477 8.8 41 478 8.8 41 479 8.8 41 479 8.8 41 480 8.7 42 481 8.8 19 42 482 8.9 42 484 7.4 42 485 7.3 19 42 486 7.3 19 42 487 9.0 42 488 6.4 4 489 9.2 42 490 8.2 42 491 7.4 6 492 8.7 43 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.9 43		40 40			10 10 57.7	8.529		85.3	7 Beob.	10 4047
465 8.7 40 466 8.5 19 40 467 8.9 40 468 8.6 41 468 8.7 41 47 47 41 47 47 41 47 41 47 41 47 41 47 41 47 41 47 41 47 41 47 41 47 41 47 8.0 41 47 41 47 8.0 41 47 48 41 42	1 . 1	40 42			10 46 37.2	8.532	0.371	83.9	198 785 794	10 4048
466 8.5 19 40 467 8.9 40 40 468 8.6 41 41 470 8.7 41 41 471 8.9 19 41 472 8.4 41 473 8.9 41 473 8.9 41 41 475 8.7 41 41 475 8.7 41 41 475 8.9 41 477 8.0° 41 478 8.8 41 42	1 . 1	40 45		1	12 30 46.3	8.535	0.366	70.6	192 222	12 4074
467 8.9 40 468 8.6 41 469 8.7 41 470 8.7 41 471 8.9 19 41 473 8.9 41 41 473 8.9 41 41 475 8.7 41 41 476 8.9 19 41 477 8.8 41 47 478 8.8 41 42 480 8.7 42 42 481 8.8 19 42 482 8.9 42 42 483 8.9 42 42 484 7.4² 42 42 485 7.3 19 42 487 9.0 42 42 488 7.4² 42 42 490 8.2² 42 42 490 8.2² 42 42	1					+8.545	+0.361	71.1	225 287	14 4033
468 8.6 41 469 8.7 41 470 8.7 41 471 8.9 19 41 472 8.4 41 473 8.9 41 474 9.0 41 475 8.7 41 476 8.9 19 41 477 8.8 41 478 8.8 41 478 8.8 41 479 8.8 41 480 8.7 42 481 8.8 19 42 482 8.9 42 483 8.9 42 484 7.42 42 485 7.3 19 42 486 7.38 19 42 487 9.0 42 488 6.4 42 489 9.2 42 490 8.2 42 491 7.4 6 19 42 492 8.7 43 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.0 43			2.70 +2.7671 0.41 2.8218	1	+14 9 32.8		0.368	83.9	204 792 793	11 3980
469 8.7 41 470 8.7 41 471 8.9 19 41 473 8.9 41 473 8.9 41 474 9.0 41 475 8.7 41 476 8.9 19 41 477 8.0 41 478 8.8 41 479 8.8 41 479 8.8 41 480 8.7 42 481 8.8 19 42 482 8.9 42 483 8.9 42 484 7.42 42 485 7.3 19 42 486 7.3 19 42 487 9.0 6.4 42 488 6.4 42 490 8.2 42 490 8.2 42 491 7.4 6 492 8.7 43 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.0 43	1 1		3.62 2.823°	1	11 42 4.3 11 36 58.8	8.566	0.369	70.0	124 204	11 3980
470 8.7 41 471 8.9 19 41 472 8.4 41 473 8.9 41 474 9.0 41 475 8.7 41 476 8.9 19 41 477 8.0 41 478 8.8 41 479 8.8 41 480 8.7 42 481 8.8 19 42 482 8.9 42 483 8.9 42 484 7.4² 42 485 7.3 19 42 487 9.0 6.4² 42 488 6.4² 42 489 9.2 42 490 8.2² 42 491 7.4² 19 42 492 8.7 43 493 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.0 43 497 8.9 43 498 8.0 43 497 43		41 12	1 - 1	•	11 52 10.2	8.571	0.368	70.0 83.9	216 785 794	11 3982
471 8.9 19 41 473 8.9 473 8.9 41 41 41 41 41 41 41 41 41 41 41 41 41		41 16			14 57 9.8	8.576	0.359	71.1	228 289	14 4035
472 8.4 41 473 8.9 41 474 9.0 41 475 8.7 41 476 8.9 19 41 477 8.0 41 478 8.8 41 479 8.8 41 480 8.7 42 481 8.8 19 42 482 8.9 42 483 8.9 42 484 7.4 42 485 7.3 19 42 486 7.3 19 42 487 9.0 42 488 6.4 4 489 9.2 42 490 8.2 42 491 7.4 6 492 8.7 43 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.0 43	1 1	•	i	•						
473 8.9 41 474 9.0 41 475 8.7 41 476 8.9 19 41 477 8.0 41 478 8.8 41 479 8.8 41 480 8.7 42 481 8.8 19 42 482 8.9 42 483 8.9 42 484 7.4 42 485 7.3 19 42 486 7.3 42 487 9.0 42 488 6.4 4 489 9.2 42 490 8.2 42 491 7.4 6 492 8.7 43 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.0 43		19 41 21		-0.0003	+14 51 7.6	+8.583	+0.359	71.1	226 290	14 4036
474 9.0 41 475 8.7 41 476 8.9 19 41 477 8.0 41 478 8.8 41 479 8.8 41 480 8.7 42 481 8.8 19 42 482 8.9 42 483 8.9 42 484 7.4 42 485 7.3 19 42 486 7.3 19 42 487 9.0 42 488 6.4 4 42 489 9.2 42 490 8.2 42 491 7.4 6 19 42 492 8.7 43 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.0 43		41 22	, 55.	1	11 10 4.6	8.584	0.370	70.0	128 202	11 3984
475 8.7 41 476 8.9 19 41 477 8.01 478 8.8 41 479 8.8 41 480 8.7 42 481 8.8 19 42 482 8.9 42 483 8.9 42 484 7.42 42 485 7.3 19 42 486 7.3 19 42 487 9.0 42 488 6.4 4 489 9.2 42 490 8.2 4 491 7.4 6 492 8.7 43 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.0 43	1 1	41 26			14 16 48.8	8.589	0.361	71.1	226 290	14 4038
476 8.9 19 41 477 8.0 41 478 8.8 41 480 8.7 42 481 8.8 19 42 482 8.9 42 483 8.9 42 484 7.4 42 485 7.3 19 42 486 7.3 42 487 9.0 42 488 6.4 42 489 9.2 42 490 8.2 42 491 7.4 61 492 8.7 43 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.8 19 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.0 43		41 .26			11 55 38.4	8.590	0.367	83.9	216 785 794	11 3987 12 4078
477 8.0 41 478 8.8 41 479 8.8 41 480 8.7 42 481 8.8 19 42 482 8.9 42 483 8.9 42 484 7.4 42 485 7.3 19 42 486 7.3 19 42 487 9.0 42 488 6.4 42 490 8.2 42 491 7.4 6 19 42 492 8.7 43 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.8 19 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43	-	41 33		1	12 4 11.9	8.599	0.367	84.0	216 792 793	
478 8.8 41 479 8.8 41 480 8.7 42 481 8.8 19 42 482 8.9 42 483 8.9 42 484 7.42 42 485 7.3 19 42 487 9.0 6.44 42 488 6.44 42 489 9.2 42 490 8.2 42 491 7.46 19 42 491 7.46 19 42 492 8.2 42 491 8.7 43 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.0 43	1 1		.43 +2.7635	:	+14 20 20.9		+0.360	• 75.9	226 228 290 782	14 4039
479 8.8 41 480 8.7 42 481 8.8 19 42 482 8.9 42 483 8.9 42 485 7.3 42 486 7.3 19 42 487 9.0 42 488 49.2 42 490 8.2 42 491 7.4 19 42 492 8.7 43 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.0 43			5.52 2.7447	_	15 10 33.5	8.603	0.358	90.5	783 795	15 3941
480 8.7 42 481 8.8 19 42 482 8.9 42 483 8.9 42 485 7.3 42 486 7.3 19 42 487 9.0 42 488 6.4 42 489 9.2 42 490 8.2 42 491 7.4 6 19 42 492 8.7 43 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.0 43			2.852		10 18 36.3	8.622	0.372	70.0	120 196	10 4054
481 8.8 19 42 482 8.9 483 8.9 484 7.4 ² 485 7.3 42 486 7.3 ⁸ 19 42 487 9.0 488 6.4 ⁴ 42 489 9.2 490 8.2 ⁶ 42 491 7.4 ⁶ 19 42 492 8.7 493 8.8 494 8.8 495 8.9 496 8.8 19 43 497 8.9 498 8.0 43			3.17 2.7828	• 1	13 29 2.8	8.627	0.363	70.9	194 223 225 287	13 4150
482 8.9 42 483 8.9 42 484 7.4 ² 42 485 7.3 19 42 486 7.3 ⁸ 19 42 487 9.0 42 488 6.4 ⁴ 42 489 9.2 42 490 8.2 ⁸ 42 491 7.4 ⁶ 19 42 492 8.7 43 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 8.0 43	8.7	42	2.8088	0.0007	12 19 3.5	8.643	i o.366	70.6	192 222	12 4079
483 8.9 42 484 7.42 42 485 7.3 19 42 486 7.38 19 42 487 9.0 42 488 6.44 42 489 9.2 42 490 8.28 42 491 7.46 19 42 492 8.7 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43	8.8	19 42	1.14 +2.8441	-0.0010	+10 42 34.7	+8.643	+0.370	70.0	122 198	10 4056
484 7.4 ² 42 485 7.3 42 486 7.3 ⁸ 19 42 487 9.0 488 6.4 ⁴ 42 489 9.2 42 490 8.2 ⁸ 42 491 7.4 ⁶ 19 42 492 8.7 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43	8.9	42 15	2.7829	0.0005	13 29 18.6	8.654	0.362	71.0	223 225 287	13 4152
485 7.3 42 486 7.38 19 42 487 9.0 488 6.44 42 489 9.2 42 490 8.28 42 491 7.46 19 42 492 8.7 43 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43		42 16	2.7941	0.0006	12 59 4.5*	8.655	0.364	70.6	192 222	12 4080
486 7.38 19 42 487 9.0 488 6.44 42 489 9.2 42 490 8.28 42 491 7.46 19 42 492 8.7 43 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.0 43		-	0.42 2.7906		13 8 54.3	8.660	0.363	70.6	194 223	13 4154
487 9.0 42 488 6.4 ⁴ 42 489 9.2 42 490 8.2 ⁶ 42 491 7.4 ⁶ 19 42 492 8.7 43 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.0 43	7.3	42 34	1.22 2.8514	0.0010	10 23 5.3	8.679	0.371	70.0	120 196	10 4058V
487 9.0 42 488 6.4 ⁴ 42 489 9.2 42 490 8.2 ⁶ 42 491 7.4 ⁶ 19 42 492 8.7 43 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.0 43	7.38	19 42 36	.39 +2.8143	-0.0007	+12 4 43.0	+8.681	+0.366	84.0	216 792 793	12 4085
488 6.44 42 489 9.2 42 490 8.28 42 491 7.46 19 42 492 8.7 43 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.0 43	1 ' ' 1	42 44		•	13 18 14.6	8.692	0.362	70.6	194 223	[13 4156]
489 9.2 42 490 8.2 42 491 7.4 19 42 492 8.7 43 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.0 43		42 48			11 30 21.4	8.697	0.368	70.0	128 202	11 3994
490 8.2 b 42 491 7.4 c 19 42 492 8.7 43 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.0 43		42 53	l l	•	14 10 15.8	8.704	0.360	82.6	290 R	[14 4047]
491 7.4 ⁶ 19 42 492 8.7 43 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.0 43			.99 2.7552	0.0003	14 44 54.8	8.706	0.358	71.1	228 289	14 4048
492 8.7 43 493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.0 43	7.46		I	-0.0009	+11 22 27.1	+8.712	+0.368	70.0	128 202	11 3996
493 8.8 43 494 8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.0 43		43			10 15 45.8		0.371	78.4	120 196 655 659	
8.8 43 495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.0 43	1		2.8436		10 45 16.3	8.725	0.370	70.0	122 198	10 4062
495 8.9 43 496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.0 43	1	43 15			15 8 40.7	8.733	0.357	90.5	782 783	15 3953
496 8.8 19 43 497 8.9 43 498 8.0 43		43 24			13 18 34.3	8.745	0.362	70.6	194 223	13 4161
197 8.9 43 198 8.0 43							+0.359	90.6	792 793	,
498 8.0 43	1 1				+14 9 45.9	+8.749	0.359	90.6 90.6	792 793 792 793	14 4051
9 <u>-</u> 9		43 28			14 9 42.2	8.749 8.754	0.359	71.1	792 793 226 290	14 4052
	_	43 31	i		14 48 43.9 14 53 31.9		0.358	80.8	228 289 782 783	
	- 1	43 33 43 33	l l							[14 4054]
¹ BD 8.5	ı B	D 8.5	BD 6.8	8.2 6.8 7.0	4 BD 5.8	7.7 8.7	; BD 7.7	6 BD	6.8 ⁷ Z. 783 roth	, BD 7.8

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl.	1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zor	nen		E	3. D.	
7501	8.8	19 ^h 43 ^t	m 40:04	+2:7786	-0:0005	+13°4	3' 14"4	+8.765	+0.361	71.1	225	287			136	4162	1.
7502	8.6	43	40.42	2.8046	0.0007	12 3	32 57.6	8.766	0.364	70.6	192	222				4094	1
7503	7.71	43	52.08	2.8404	0.0010	10 5	55 7.2	8.781	0.369	90.6	792	793				4065	ŀ
7504	8.8	43	53-47	2.8461	0.0010	10 3	9 20.3	8.783	0.369	70.0	122	198			10	4066	į,
7505	8.6	43	56.12	2.7778	0.0005	13 4	5 51.2	8.786	0.360	71.1	225	287		:	13	4165	F
7506	7.9	19 44	12.11	+2.8286	-0.0009	+11 2	8 o.5	+8.807	+0.367	70.0	124	204			l	4003	١,
7507	8.6	44		2.7923	0.0006		7 19.9	8.820	0.362	70.6	194	223				4168	л
7508	8.9	44		2.7867	0.0006		2 37.7	8.821	0.361	71.1	225	287	•		•	4170	7
7509	8.8	44		2.7857	0.0006		25 26.5	8.830	0.361	70.9	194	•	225	287	_	4171	1
7510	8.6	44		2.8401	0.0010	_	6 41.9	8.831	0.368	70.0		198	5	,		4070	
-	1 1		_	ł				1	ľ		1	-			Į	· ·	4
7511	8.8	19 44	-		-0.0006	_	8 28.7	+8.831	+0.362	82.2	223		_			4172	l
7512	8.3 ²	44	-	2.7686	0.0004		1 56.2	8.842	0.359	71.1	225		287	290	1_	4062	ı
7513	8.9°	44		2.8207	0.0008		o 31.3	8.859	0.365	82.3	216				ı -	4010]	
7514	8.8	44	•	2.8008	0.0007	•	15 13.2	8.870	0.362	70.6		222				4108	1
7515	6.14	45	2.42*	2.8586	0.0011	10	6 15.3	8.873	0.370	8 i ·o	6 B	Beob.			10	4073	ľ
7516	8.9	19 45	6.44	+2.7684	-0.0004	+14 1	3 19.7	+8.878	+0.358	80.8	225	287	782	783	14	4065	ı
7517	8.7	45	7.21	2.8012	0.0007	12 4	4 29.2	8.879	0.362	70.6	192	222			12	4111	1
75185	8.9	45	9.46	2.7655	0.0004		111.9	8.882	0.358	71.1	226	290				4066	
7519	8.9	45	11.00	2.8374	0.0010	11	5 12.3	8.884	0.367	80.3	128	202	785	794		4013	ŀ
7520	8.5	45	20.20	2.7545	0.0003	14 5	-	8.896	0.356	71.1	228	289	-	-		4067	1
7521	8.7	19 45	27.93	+2.7866			400	+8.906	+0.360	83.9	223	782	782				1
7522	8.6	19 45 46		2.8371	0.0010	11	4 40.0	8.963	0.366	70.0	128	202	103		11	4179 4018	-
	6.8	-	12.48	2.8328	0.0009	1	7 19.3	8.964	_	70.0	128	202			ł	-	l
7523	8.6	46		2.8194	0.0009		9 14.9		0.366	80.3	124	202	785	704		4019	I
7524	8.36	46			0.0003		6 28.5*	8.981	0.364	•	228	289	105	194	1	4023	Į.
7525		•	•	2.7519	- 1	15	0 10.8	i	0.355	71.1	220	209			'*	4074	ľ
7526	8.57	19 46	27.38	+2.8481	-0.0011	+10 3	13.8	+8.984	+0.367	70.0	122	198			10	4077	
7527	8.9	J 46	44.28	2.8203	0.0008	11 5	35.6	9.006	0.364	70.0	124	204			11	4024	ı
7528	8.78	46		2.7606	0.0004	_	30.7	9.010	0.356	71.1	226	290	_			4076	L
7529	8.8	46		2.8446	0.0010	10 4	7 25.2	9.011	0.367	83.8	198	782	783		[10	4078]	ı
7530°	8.6	46	48.98	2.8443	0100.0	10 4	ı8 9.8	9.012	0.367	90.5	782	783			10	4079	ı
7531	8.6	19 46	50.94	+2.8216	-0.0009	+11 5	1 13.2	+9.015	+0.364	83.9	216	785	794		11	4025	ı
7532	8.8	47	6.32	2.7681	0.0004	14 1	7 50.0	9.035	0.356	71.1	226	290				4079	ı
7533	9.0	47	6.63	2.7725	0.0005	14	5 51.0	9.035	0.357	80.8	225	287	782	783	1	4078	ı
7534	8.9	47	11.31	2.8382	0.0010	11	5 45.4	9.041	0.365	70.0	128	202			1	4027	1
*7535	8.6	47	23.34	2.8293	0.0009	11 3	0 46.7	9.057	0.364	70.0	124	204			•	4030	ı
7536	8.9	19 47	27.83	+2.8169	-0.0008	+12	4 55 7	+9.062	1	84.0 85.6	216	7022	704	706	į		
	8.4		34.13	2.7986			4 55.7	1			1	7920	793	190		4120	
7537	8.6		44.63	2.7980	0.0007		5 25.4 9 29.0	9.071	0.360		128				•	4122	1
7538 7539	8.7		47.74	2.8344	0100.0	l,		9.088	0.365	1		202			t	4034	1
7540	8.8		41·14 49·97	2.8095	0.0010	11 1	17 7.4 25 57.5°	1	0.361	1 -	•	792δ	702	706		4035 4124	
	l 1			1					1	1			173	190	l		
7541	9.0	19 47	-	+2.8373	-0.0010		9 18.5	+9.096	+0.365	81.7	128					4036]	1
7542	8.3		55.14	2.7751	0.0005	1	о 13.8	9.098	0.357	71.1		287	_			4188	1
7543	8.7		59.43	2.7827	0.0006		37.5	9.104	0.358			287	782	783		4189	
7544	8.6		13.23	2.7985	0.0007		6 50.0	9.121	0.360	70.6		222		_		4129	1
*7545	7.110	48	17.88	2.7540	0.0003	14 5	8 4.1	9.128	0.354	80.8	228	289	782	783	14	4083	
7546	8.8	19 48	26.92	+2.7882	-0.0006	+13 2	25.0	+9.139	+0.358	70.6	194	223			13	4193	
7547	9.2		30.35	2.8269	0.0009	-	9 6.2	9.144	0.363		204	-				4038]	1
7548	8.7		52.76	2.8105	0.0008		14 52.3	9.173		84.0 85.6			793	796			
7549	8.7	49	- 1	2.7760	0.0005		9 45.0	9.185	0.356			287				4198	
7550	8.8	-	11.69		1		3 45.4	1	1			202				4046	ł
1	1 77								_								
li i		793 OFR		o ^m 5 praec		6 BD 7.3	Nur Z.	⁷ BD 8.0	9·4 8 ·	4 6.0 0°0 18" 90	0.0 0	5.0 7.	7 0.0) 0.0	18 V	, 5·5	1
		7.8 7.2 (٠,	7.3	•	טיפ שמ	- 1	0.0 10 90		- 9	4 P	ract.	4 0	A.	į
il	7.0	1.0 1.2	رر, ال	~.3													



Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zoi	nen		В	s. D.
551	8.8	19 ^h 49 ⁿ	13:32	+2.8541	-0,0011	+10°24'15.9*	+9:200	+0.366	83.5	122	782	783		100	409
552	8.4	49	15.91	2.8009	0.0007	12 52 0.5	9.203	0.359	70.6	192	222			12	413
553	8.1	49	18.03	2.8277	0.0009	11 37 55.0	9.206	0.362	80.3	124	204	785	794	11	404
554	8.4	49	19.23	2.7619	0.0004	14 38 38.9	9.207	0.354	71.1	226	290			14	409
55	8.61	49	23.73	2.7514	0.0003	15 7 10.0	9.213	0.352	71.1	228	289			15	398
556	8.7	19 49	26.62	+2.7547	-0.0004	+14 58 18.7	+9.217	+0.353	71.1	228	289			14	409
57	9.0	49	36.22	2.8542	1100.0	10 24 40.4	9.229	0.366	82.1	198	R			01]	409
58	8.83	49	56.87	2.7924	0.0006	13 16 35.9	9.256	0.357	70.6	194	223			13	420
59	8.7	50	4.14	2.8443	0.0011	10 52 52.9	9.265	0.364	70.0	122	198			10	409
60	8.7	50	10.23	2.8288	0.0009	11 36 10.9	9.273	0.362	70.0	124	204			11	40
61	8.18	19 50	14.72	+2.7609	-0.0004	+14 43 1.9	+9.279	+0.353	71.1	228	289			14	40
62	5.5	50	19.03	2.8399	0.0010	11 5 35.3	9.285	0.363	70.0	128	202			11	40
63	,8.7	50	31.67	2.8586	0.0012	10 13 25.0	9.301	0.365	78.4	122	198	655	659	10	41
64	9.0	50	42.80	2.7506	0.0003	15 11 54.6	9.315	0.351	90.5	782	783			15	39
65	9.1	50	45.38	2.7615	0.0004	14 42 30.2	9.319	0.353	71.1	228	289			14	41
66	8.5	19 50	46.55	+2.7959	-0.0007	+13 8 29.9	+9.320	+0.357	70.6	194	223			13	42
67	8.7	50	51.17	2.8259	0.0009	11 45 26.3	9.326	0.361	70.0		204			11	
68	8.5	50	51.96	2.8183	0.0009	12 6 37.8	9.327	0.360	84.0 85.6	216	792δ	793	796		
69	9.4	. 50	55.77	2.8080	0.0008	12 35 8.1	9.332	0.358	82.2	222	R			[12	4 I
70	8.8	51	14.83*	2.8294	0.0009	11 36 17.8*	9.357	0.361	75.3	124	204	216	785	11	40
7 I	9.0	19 51	15.23	+2.8173	-0.0009	+12 9 59.7	+9.357	+0.359	82.2	216	R			[12	41
72	8.9	51	15.48	2.8081	0.0008	12 35 23.0	9.357	0.358	70.6	192	222			12	-
73	8.7	51	22.64*	2.8296	0.0009	11 35 55.6*	9.366	0.361	75.3	124	204	216	785	11	40
74	9.0	51	40.19	2.8181	0.0009	12 8 18.3	9.390	0.359	84.0 85.6	216	7928	793	796	12	41
75	8.9	51	41.47	2.8371	0.0010	11 15 23.4	9.391	0.362	- 70.0	128	202			11	40
76	8.5	19 51	42.0 I	+2.7822	-0.0006	+13 47 39.6	+9.392	+0.354	71.1	225	287			13	42
77	8.4	51	49.95*	2.7542	0.0003	15 4 18.2	9.402	0.351	8o.8	228	•	782	783	15	
78	8.64	51	58.49	2.7729	0.0005	14 13 41.6	9.413	0.353	71.1	226	290	-		14	
79	8.25	52	1.00	2.8411	0.0010	11 4 47.8	9.416	0.362	70.0	128	202			11	
8o	8.06	52	1.06	2.8373	0.0010	11 15 20.0	9.416	0.361	70.0	124	128	202	204	11	40
81	8.7	19 52	2.66	+2.8108	-0.0008	+12 29 22.3	+9.418	+0.358	70.9	192	222	290		12	41
82	8.5	52	13.64	2.7788	0.0005	13 58 5.5	9.433	0.354	71.1	225	287			13	
83	7.97	52		2.8559	0.0012	10 23 33.3*	9.437	0.363	80.2	-	198	782	783	-	
84	8.8	52	17.68	2.8574	0.0012	10 19 9.0	9.437	0.364	69.8	120	122	196		10	41
85	8.7	52	20.08	2.7613	0.0004	14 45 57.1	9.441	0.351	77.6	228	289	782		14	4 I
86	8.8	19 52	22.96	+2.7971	-0.0007	+13 7 54.4	+9.445	+0.356	70.9	194	223	225	287	13	
87	8.9		23.58	2.7984	0.0007	13 4 20.1	9.445	0.356			223	_	-		_
88	8.8	52		2.8054	0.0007	12 45 0.7	9.452	0.357	88.o		R (2)		.,.	[12	
89	8.7	52	_	2.7972	0.0007	13 7 59.2	9.456	0.356			223		287		
90	8.8	52	-	2.8057	0.0008	12 44 15.2	9.457	0.357			7928				
91	8.7	19 52	39.17	+2.7958	-0.0007	+13 11 51.6	+9.465	+0.355	84.0 85.6	225	7928	793	796	1	
92	8.5	52		2.8069	0.0008	12 41 11.2	9.469	0.357	70.6	1	222	173	1,50	12	
93	8.4	_	49.54	2.8566	0.0012	10 22 19.1	9.479	0.363	83.5		782	783		10	
94	9.0	52		2.8374	0.0010	11 16 30.4	9.484	0.360	70.0		204	. •		11	
95	7.9	52		2.8384	0.0010	11 13 37.5	9.488	0.361	70.2		202	204		11	
96	7.1	19 53		+2.8442	-0.0011	+10 58 2.3	+9.513	+0.361	70.0	122	198			10	
97	8.8		21.09	2.8595	0.0011	10 14 46.5	9.519	0.363	77.8		196	575	583		
98	8.6	53	_	2.7608	0.0004	14 49 34.5	9.528	0.350	8o.8		289				-
99	8.8	53		2.8239	0.0009	11 55 28.6	9.544	0.358	83.9		785			11	
	8.9		41.27	2.8319		11 33 0.9	9.545	0.359		785				11	
•	_	D 8.0		praec. 1:0			BD 9.1	5 BD		BD 7		7 8	6 8.c		
		~ 0.0	4.7	PIECUITO		יון עע -	Y. I	עע	1.2	1	• >	٠.٠	- 0.0		

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B.D.
*76011	9.6	19 ^h 53 ^m 41.42	+2:8317	-0:0010	+11°33′37.3	+9"545	+0.359	92.7	785 R	
7602	8.9	53 42.17	2.8249	0.0009	11 52 47.3	9.546	0.358	82.2	216 R	[11°4076]
7603	8.7	54 1.83	2.8481	0.0011	10 48 5.9	9.571	0.361	70.0	122 198	10 4131
7604	8.7	54 5.63	2.7973	0.0007	13 10 23.2	9.576	0.354	70.6	194 223	13 4232
*7605	8.9	54 7.24	2.8472	0.0011	10 50 42.0	9.578	0.361	80.3	122 198 783 79	5 10 4132
7606	8.9	19 54 8.00	+2.8473	-0.0011	+10 50 31.0	+9.579	+0.361	80.3	122 198 783 79	5 10 4133
7607	9.0	54 9.24	2.8054	0.0007	12 47 53.9	9.581	0.355	70.6	192 222	[12 4179]
7608	8.7	54 11.11	2.8338	0.0010	11 28 39.0	9.583	0.359	80.3	128 202 785 79	
7609	8.6	54 23.96	2.8308	0100.0	11 37 31.3*	9.600	0.358	80.3	124 204 794 79	8
7610	8.72	54 27.11	2.7673	0.0004	14 33 43-3	9.604	0.350	71.1	228 289	14 4125
	ا ا		+2.8065			+9.606		84.0 85.6		
7611	7.28	19 54 28.89	2.8601	-0.0008	+12 45 33.7		+0.355 0.362	85.7	577 585	[10 4135]
7612	9·5 8.8	54 32.14	2.8289	0.0012	10 14 43.4 11 43 2.8	9.610 9.611	0.358	70.0	124 204	11 4081
7613 7614	8.9	54 32.65	2.8332	0.0010	11 30 51.8	9.613	0.358	70.0	124 204	11 4082
7615	8.8	54 34·59 54 46.72	2.8051	0.0008	12 49 48.5	9.629	0.355	70.6	192 194 222 22	
	l I				_			·		
7616	8.5	19 54 46.74	+2.7696	-0.0005	+14 28 10.1	+9.629	+0.350	71.3	226 289 290	14 4127
7617	8.7	54 48.30	2.8509	0.0012	10 41 26.3	9.631	0.361	70.0	122 198	10 4137
7618	8.8	54 52.63	2.7748	0.0005	14 14 12.3	9.637	0.351	71.1	225 226 287 29	
7619	8.5	54 54.36	2.7707	0.0005	14 25 25.9	9.639	0.350	71.1	226 228 289 29	
7620	8.7	55 0.43	2.8363	0.0010	11 22 54.8	9.646	0.358	70.0	128 202	11 4086
7621	7.3	19 55 1.69	+2.8008	-0.0007	+13 2 13.4	+9.648	+0.354	70.6	192 222	12 4189
7622	8.9	55 9.40	2.8610	0.0013	10 13 16.1	9.658	0.361	84.6	5 Beob.	10 4139
7623	8.9	55 12.10	2.8644	0.0013	10 3 40.2	9.661	0.362	77-3	120 196 515 52	1 10 4140
7624	8.8	55 14.16	2.8306	0.0010	11 39 11.0	9.664	0.358	70.0	124 204	11 4090
7625	7.0	55 21.10	2.7763	0.0005	14 10 47.2	9.673	0.350	71.1	225 287	14 4132
7626	7.84	19 55 22.65	+2.7703	-0.0005	+14 27 28.0	+9.675	+0.350	71.1	226 290	14 4133
7627	8.35	55 24.69	2.7555	0.0004	15 8 13.4	9.678	0.348	71.1	228 289	15 4020
7628	8.46	55 25.80	2.7614	0.0004	14 52 1.3	9.679	0.349	71.1	228 289	14 4134
*7629	8.2	55 29.03	2.8573	0.0012	10 24 17.6	9.683	0.361	90.6	7928 793 796	10 4143
*7630	7.7	55 29.09	2.8573	0.0012	10 24 13.0	9.683	0.361	90.6	7928 793 796	510 4143
7631	9.2	19 55 31.30	+2.7673	-0.0005	+14 35 59.3	+9.686	+0.349	80.8	228 289 782 78	3 14 4136
7632	8.8	55 36.61	2.8263	0.0009	11 52 6.4	9.693	0.357	83.9	216 785 794	11 4093
7633	8.9	55 37.05	2.8321	0.0010	11 35 44.7	9.693	0.357	70.0	128 202	11 4094
7634	8.6	55 37.42	2.7793	0.0005	14 3 8.3	9.694	0.351	80.9 82.8	5 Beob.	14 4140
7635	8.8	55 48.35	2.7669	0.0004	14 37 42.4	9.708	0.349	71.1	226 290	14 4144
7636	8.8	19 56 1.58	+2.8279	-0.0010	+11 48 3.9*	+9.724	+0.356	80.3	124 204 785 79	4 11 4098
7637	9.3	56 2.49	2.7587	0.0004	15 0 39.3	9.726	0.348	82.6	289 R	[14 4145]
7638	8.7	56 2.81	2.7855	0.0006	13 46 47.8	9.726	0.351	71.1	225 287	13 4245
7639	8.8	56 12.04	2.8243	0.0009	11 58 33.9	9.738	0.356	82.2	216 R	[11 4100]
7640	7.3	56 13.21	2.8579	0.0013	10 23 36.3	9.739	0.360	70.2	120 196 198	10 4147
7641		19 56 29.50	+2.7594	-0.0004	+14 59 44.1	+9.760	+0.347	71.1	228 289	14 4146
7642	9.0 7.2 ⁷	56 31.31	2.7905	0.0004	13 33 49.4	9.762	0.351	70.6	194 223	13 4247
7643	8.8	56 36.25	2.8633	0.0013	10 8 37.2	9.769	0.360	77.3	120 196 515 52	
7644	8.7	56 43.20	2.7617	0.0004	14 53 45.6	9.777	0.347	84.2	294 782 783	14 4148
7645	8.4	56 45.60	2.8062	0.0008	12 50 27.4	9.781	0.353	70.6	192 222	12 4196
l							1	_		
7646	6.88	19 56 48.27	+2.8239	-0.0009	+12 0 40.5	+9.784	+0.355	83.9 80.8	216 785 794 228 289 782 78	11 4104 3 14 4149
7647 7648	8.0 7.6 ⁹	56 53.78 56 54.9 7	2.7593 2.8546	0.0004	15 0 45.9*	9.791	0.347		122 198	10 4153
7649	9.5 ¹⁰	56 54.97 56 58.06	2.7668	0.0012	10 33 51.3	9.793	0.359 0.348		294 R	
*7650	8.8	56 58.18	1		-	9.796 9.797	0.359		122 198	10 4154
'550	•	• •						-	_	
		o ^m 5 1'3 345°	² BE		³ 8.0 6.8 7.					2; BD 6.7
ŀ	⁵ BD 7	.6 6 BD 7	5 ' 1	BD 6.5	8 7.5 6.6 6. ₄	, L.785 I	otniich	9 BD	6.9 ¹⁰ 9.0 10	.0
i i										4

*7651				Praec.	saec.	Dec	1. 18	15	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
-6-A	8.9	19 ^h 56	m 58:47	+2:7724	-0.0005	+14°	24'	46"3	+ 9:797	+0.348	80.8	226	290	783	795	14°	4152
7652	7.11	56	59.07	2.7763	0.0005	14	14	4.2	9.798	0.349	71.1	226					4150
7653	9.03	56	59.12*	2.7714	0.0005	14	27	42.4	9.798	0.348	96.7	R(3))			14	4151
7654	8.6	5	1.60	2.8173	0.0009		19		9.801	0.354	77.3 80.6	192	222	792δ	793		4197
7655	8.8	5	_	2.8234	0.0009	12	2 .	40.9	9.803	0.355	83.9	-		794		l .	4106
76563	8.9	19 5		+2.8191	-0.0009	+12	14	E2 0	+ 9.808	+0.354	80.7	216	796				4198
7657	8.7	19 5; 5;		2.8096	0.0008	i	41	_	9.815	0.353	70.6	192	222				4199
7658	8.9	. 5°		2.8056	0.0008	•	53	0.8	9.816	0.353	70.6	194	223				4200
7659	9.0	5		2.7961	0.0007		19		9.818	0:351	70.6	194	223				4249
76604	8.7	51		2.7612	0.0004	_	56	-	9.820	0.347	81.1	294	795			-	4153
			_		-		_		_			ŀ					
*7661	8.5	19 5		+2.7575	-0.0004	+15		46.6	+ 9.822	+0.346	71.1	228	289			_	4029
7662	8.3	51		2.8285	0.0010		48	-	9.831	0.355	80.3			785			4110
7663	8.8	5		2.7663	0.0004		42		9.839	0.347	85.6			795	796		4155
7664	8.8	5		2.8098	0.0008			0.8*	9.851	0.353	82.2	222					4203]
*7665	8.9	5	42.35	2.7576	0.0004	15	7	15.9	9.853	0.346	80.8	228	294	782	783	15	4032
7666	8.6	19 57	42.43	+2.8548	-0.0012	+10	34	35-3	+ 9.853	+0.358	70.0	122	198			10	4160
7667	8.2	5	50.81	2.8647	0.0013	10	6	37-9	9.863	0.359	77-3	120	196	515	521	10	4162
7668	9.0	51	52.38	2.8639	0.0013	10	8	52.9	9.866	0.359	84.6	515	521			[10	4163]
*7669	9.0	5	56.18	2.7951	0.0007	13	23	39.9	9.870	0.351	70.9	194	225	287		13	4250
7670	9.2	5	59.28	2.8646	0.0013	10	7	2.7	9.874	0.359	84.6	515	521			[10	4164]!
7671	9.0	19 58	0.42	+2.7767	-0.0005	+14	I 4	56.7	+ 9.876	+0.348	71.1	226	290)	
7672	9.1	58		2.7767	0.0005	e e e e e e e e e e e e e e e e e e e	15	- 1	9.877	0.348	71.1	226	-			}14	4157
7673	8.4	58		2.8601	0.0013		19		9.879	0.359	70.0	122				10	4165
7674	8.06	58	-	2.7685	0.0005		37	_	9.880	0.347	71.1	228	294				4158
7675	8.8	58		2.8248	0.0009	12		20.1	9.883	0.354	83.9	216		794			4111
7676	8.0	19 58	•	+2.8368	1100.0—				+ 9.894			128	202	• • •			
7677	8.8	19 50		2.8154	0.0001	+11	27		9.896	+0.356	70.0 85.6	216	793	205	706	11	4114
7678	8.7	58 58		2.7661	0.0004		44	- 1	9.896	0.353 0.346	_	228	193 289	795 294	790		4161
7679	8.57	5\ 5\	. •	2.8151	0.0004			59.0 18.2*	9.904	-	71.3 85.6	216	-	795	706		4208
7680	8.6	5\ 5\		2.8576	0.0012		27		9.904	o.353 o.358	70.0		195	193	190		4166
		_									·		_				-
7681	8.2	19 58		+2.8406	-0.0011	+11			+ 9.928	+0.356	70.0	128	202				4117
7682	8.18	58		2.8115	0.0008		39		9.936	0.352	70.6	192	222				4209
7683	8.7	58	•	2.7888	0.0006	-	43	- 1	9.949	0.349	71.1	225	287				4255
7684	8.19	59		2.7961	0.0007	-	23	0.0	9.958	0.350	70.6	194	223			-	4258
7685	8.210	59	15.59	2.7957	0.0007	13	24	38.8	9.971	0.349	70.6	194	223			13	4259
7686	9.0	19 59	17.08	+2.8537	-0.0012	+10			+ 9.973	+0.357	70.0	122	198			10	4168
7687	9.0	59	20.69	2.8379	0.0011	11	25	28.5	9.977	0.355	70.0	128	202			11	4121
7688	8.9	59	20.96	2.7842	0.0006	13	57	0.8	9.978	0.348	71.1	225	287			13	4261
7689	8.6	-	38.62	2.7905	0.0006		39		10.000	0.348	71.1	225				13	4262
7690	6.711	59	41.49	2.7586	0.0004	15	8	40.2	10.004	0.344	71.1	228	289			15	4040
7691	8.8	19 59	43.60	+2.8257	-0.0010	+12	0	53-3	+10.006	+0.353	83.9	216	785	794		11	4124
7692	8.4		43.87	2.8099	0.0008		45		10.007	0.351	70.6	192					4212
7693	8.3		45.90	2.8303	0.0010		47		10.009	0.353	70.0		204				4126
7694	9.0		47-43	2.8257	0.0009		0	-	10.011	0.353	90.5	785				_	4125]
7695	8.9		50.20	2.7609	0.0004	15	2 .	41.4	10.015	0.345	71.1		289			_	4169]
7696	8.8	10 50	51.95	+2.8418	-0.0011	+11	1 5	10.2	+10.017		70.0	128				_	4127
769712	8.7		52.46	2.8216	0.0009		-	34.8 *	10.017	0.352	84.0 85.6			702	706		4213
7698	8.318	20 (2.7609				11.6	10.030	0.344		782		173	130		4171
7699	8.7		14.75	2.7648			_	45·7	10.030	_				289	200		
7700	9.0		22.66	2.7656				43·1 57.1				228		209	290	!	4174
1	•			rösse nach	-	-			_		praec. 8 ^s i		-		į	1 14 BD -	

Nr.	Gr.	A.	R.	1875	Praec.	Var.	Dec	L 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zor	nen		В	. D.
7701	9.1	20 ^h	0"	25:72	+2.8135	-o:ooo8	+12°	36' 34"8	+10.060	+0.351	82.2	222	R			[12 ⁰	4219]1
7702	8.7			27.44	2.8330	0.0010		41 16.4	10.062	0.353	70.0	124	204			_	4130
7703	8.9		o	_	2.8144	0.0008	I 2	34 11.6	10.063	0.351	82.2	222	R			[12	4220]2
*7704	8.8		0	29.38	2.7959	0.0007	13	26 28.8	10.064	0.348	80.5	194	223	782	783	13	4264
77053	8.4		0	37.71	2.8506	0.0012	10	51 10.8	10.075	0.355	80.3 82.4	5 E	leob.			10	4174
7706	8.4	20	0	38.19	+2.8247	0.0009	+12	5 6.5	+10.075	+0.352	84.0 85.6	216	7928	793	796	12	4224
7707	7.94		0	41.32	2.8197	0.0009		19 26.4	10.079	0.351	70.6	213	216	•••	• -		4225
7708	8.6		0	44.45	2.8022	0.0007	13	9 4.0	10.083	0.349	70.6	194	223			13	4269
7709	8.4		o	46.16	2.8293	0.0010	11	52 23.6	10.085	0.352	80.3	124	204	785	794	11	4131
7710	7.6		0	51.48	2.8144	0.0009	12	34 43.8	10.092	0.350	70.6	5 B	eob.			12	4226
*7711	8.5	20	0	58.84	+2.8637	-0.0013	+10	13 56.3	+10.101	+0.356	76.7	7 E	eob.			10	4176
7712	8.9		ı	6.80	2.8272	0.0010		58 47.0	10.111	0.352	70.0		133	204	211		4137
7713	7.85			11.14	2.8065	0.0008		57 55.1	10.117	0.349	70.7			246			4229
7714	8.86		I	13.67	2.8144	0.0009		35 35.6	10.120	0.350	94.9	R(2)					4228
7715	8.6		I	13.87	2.8635	0.0013		14 58.5	10.120	0.356	76.7	7 E	eob.			10	4178
	8.57	20			+2.8265			_	+10.131		70.1		135	204	212		4138
7716 7717	-	20		14.46	2.8154	-0.0010 0.0009	+12	1 2.6 32 52.1	+10.121	0.350	90.5	787	788	204	213	-	4130
7718	9.2 9.1		1	19.07 20.71	2.8534	0.0009		44 19.1	.1	0.355	70.0	122	198			[10	4179]
7719	8.9		ı	٠.	2.8128	0.0012		40 25.0	10.130	0.350	70.6		216			-	4230
7720	7.7		1	21.53	2.8543	0.0012		41 45.6	.1	0.355	70.1		Beob.				4180
										1		ı •		-0-			
7721	1.8	20	I	0.0	+2.7651	-0.0004		54 27.5	+10.133	+0.344	71.1		230 D	289	294		4179
7722	8.9		1	31.02	2.7700	0.0005		41 8.5	10.142	0.344	82.7	291		-0-		-	4182]
7723	8.8		I	38.43	2.8286	0.0010		55 53.6	10.151	0.351	83.8		786 220		246		4143 4273 ⁸
*7724	8.9		I		2.8005 2.8275	0.0007		15 48.4	10.159	0.348	70.7 70.2	1	Beob.	223	240		4144
7725	8.7		I	53·79*	_	0.0010		59 33.1	1	0.351	•	ľ					
7726	8.7	20	2	8.70*	+2.7677	-0.0004		48 58.6	i	+0.343	8 o.8	-	293				4188
7727	8.3		2	• •	2.8414	0.0011		20 30.1	10.209	0.352	70.3	135	-	213	222		4146
7728	7.8		2	25.69	2.8440	1100.0		13 14.3	10.211	0.353	70.1		211	•••			4147
7729	8.7		2	29.13	2.8542	0.0012		43 48.5	10.215	0.354	70.2		205	209			4186
7730	8.9		2	30.87	2.8440	0.0011		13 25.6	10.217	0.352	70.1	133	211				4148
7731	7·3°	20	2	40.63	+2.8619	-0.0013		21 47.1	+10.229	+0.354	70.0	127	200				4189
7732	8.8			41.45	2.8301	0.0010		53 28.7	10.230	0.350	70.6	192	222	_			4149
7733	8.8		2	45.48	2.8275	0.0010	12		10.235	0.350	83.8	192	-	787			4150
7734	8.7		2	53.70	2.7710	0.0005	-	41 10.2	10.246	0.343	71.1		29I			l	4195
7735	7.6 ¹⁰		2	55.92	2.8308	0100.0	11	51 55.8	10.249	0.350	70.7		leob.				4153
7736	8.711	20	2	58.69	+2.7875	0.0006	+13	55 4.3	+10.252	+0.345	71.1		292				4281]
7737	8.7		3	7.10	2.8275	0.0010		1 33.3	10.262	0.350	70.6			215	246		4154
7738	8.3		3	8.96	2.8144	0.0008	l .	39 7.7	10.265	0.348	70.7	_	244				4236
7739	8.9		3	10.28	2.8581	0.0013		33 49.1	10.267	0.354	70.5	_	209	-0-		-	4190]
7740	8.6		3	14.22	2.8461	0.0012	11	8 21.3	10.271	0.352	83.9	211	786	787		11	4155
7741	8.5	20	3	17.61	+2.7654	0.0004	+14	57 50.2	+10.276	+0.342	71.1	230	294			-	4199
7742	8.6		3	22.30	2.8584	0.0013		33 11.0	10.282	0.353	70.2	-	205				4191
7743	7.8		3	25.17	2.8611	0.0013	10	25. 18.5	10.285	0.354	70.2	-	205	209			4192
7744	8.9		3	25.28	2.8046	0.0007	_	7 27.4	10.285	0.347	70.8		246				4284
7745	8.8		3	48.47	2.8190	0.0009	12	27 14.6	10.314	0.348	70.7	215	244			12	4239
7746	9.1	20	3	52.88	+2.8615	-0.0013	+10	25 3.6	+10.320	+0.353	70.0	127	200			[10	4194]
7747	8.8		3		2.7785	0.0005	14	22 18.4	10.325	0.343	71.1	233	29 I				4202
7748	8.6		4	0.11	2.7873	0.0006	13	57 39.6	10.329	0.344		-	292			1	4290
7749	8.9		4	7-35	2.8670	0.0014		9 24.5	10.338			_	Beob.				4196
7750	8.3		4	24.15	2.8215	0.0009	12	21 7.2	10.359	0.348	70.7	215	244			12	4241
	1 L 6 Gröss	= BI se nac			² L = 1 ⁷ BD 9.0	BD -4:7	8 L = BD		5.2 o.5 B. 9 BD		BD 7.0; Se 10 BD 7.0	chätz.		3.0 D 9.2		BD	7.2

Nr.	Gr.	Α.	R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
7751	8.7	20 ^h	4 ^m 26.79	+2:8461	-0:0012	+110 10' 27.8	+10.362	+0.351	70.2	130	205	209		110	416
7752	8.o¹		4 43.31	2.7830	0.0006	14 11 34.4	10.383	0.343	71.1	236	293				420
7753°	8.6		4 52.42	2.8331	0.0010	11 48 40.9	10.394	0.349	70.1	133	2 I I			11	416
7754	8.7		4 58.81	2.7756	0.0005	14 32 52.8	10.402	0.341	71.1	236	293			14	421
7755	8.3		4 58.90	2.7696	0.0004	14 49 56.1	10.402	0.341	71.1	230	294			14	421
7756	8.6	20	5 23.55	+2.8288	-0.0010	+12 2 3.4	+10.433	+0.348	70.1	135	213				416
7757	8.3		5 26.87	2.7954	0.0007	13 37 57.7	10.437	0.344	71.1		-			1	429
7758	8.7		5 32.80	2.7730	0.0005	14 41 24.8	10.445	0.341	82.8	_	Beob.			-	421
7759	8.7		5 41.55	2.8432	1100.0	11 21 11.7	10.455	0.349	70.1		211				416
7760	8.98		5 42.14	2.7955	0.0007	13 38 5.9	10.456	0.343	71.1		292				
- 1			-		•			0.343	7	230	292			'3	439
7761	8.8	20	5 46.54	+2.8321	0.0010	+11 53 21.8	+10.462	+0.348	70.1	133	2 I I			11	41
7762.	8.4		5 48.74	2.7865	0.0006	14 4 1.1	10.464	0.342	71.1	233	291			14	42
7763	7.74		5 50.17	2.7820	0.0005	14 16 42.1	10.466	0.342	71.1	236	293			14	42
7764	8.9		5 58.03	2.7912	0.0006	13 50 51.5*	10.476	0.343	71.1	5 E	Beob.			13	439
7765	9.3		6 0.42	2.7974	0.0007	13 33 25.2	10.479	0.343	92.7 93.4	787	R(2)		_	_
7766	8.8	20	6 0.70	+2.7970	-0.0007	472 24 22 2	+10.470	40 242	80.6	220	246	m86	-9-	,,	404
7767	8.9		6 4.28*	2.7718	0.0005	+13 34 33.2 14 46 10.1	+10.479	+0.343				786	107	_	439
7768	8.3 ⁵		6 6.00	2.7718	•		10.483	0.340	79.0	_	Beob.				42
7769	7.96		6 17.93		0.0013	10 32 41.4	10.486	0.351	70.2		205	209		10	
	8.4			2.7673	0.0004	14 59 9.0	10.501	0.339	71.1	230	294			14	
7770			6 18.97	2.7913	0.0006	13 51 18.6	10.502	0.342	70.9	233		240	291	13	
7771	8.7	20	6 19.50	+2.8289	-0.0010	+12 3 32.8	+10.503	+0.347	70.1	135	213			12	
7772	8.5		6 24.63	2.7804	0.0005	14 22 23.5	10.509	0.341	80.8	233	_	786	787	14	
7773	9.17		6 30.09	2.7666	0.0004	15 1 46.9	10.516	0.339	71.1	230	294			14	42
7774	8.7		6 30.18	2.8533	0.0012	10 53 7.5	.10.516	0.350	70.2	130	205			10	
7775	8.8		6 33.74	2.8656	0.0014	10 17 27.9	10.520	0.351	77-3	127	200	515	521	10	42
7776	8.7	20	6 34.23	+2.7965	-0.0007	+13 36 58.0	+10.521	+0.343	71.1	238	292			13	
7777	8.8		6 35.34	2.8510	0.0012	10 59 55.5	10.522	0.349	70.2	-	205			10	
7778	8.7		6 41.18	2.8559	0.0013	10 45 56.1	10.529	0.350	70.3	133	205	209	211		42
7779	8.9		6 45.26	2.7968	0.0007	13 36 31.2	10.535	0.342	71.1	238	292			13	
7780	8.8		6 45.48	2.7911	0.0006	13 52 54.4	10.535	0.342	71.1	233	291			13	43
7781	8.5	20	6 48.51	+2.8019	-0.0007	+13 22 13.9	+10.539	+0.343	70.8	220	246			13	43
7782	8.8		6 52.95	2.8348	0.0010	11 47 39.6	10.544	0.347	70.2	135	2 I I	213		11	41
7783	8.6		7 1.13	2.7686	0.0004	14 57 22.7	10.554	0.339	71.1	230	294			14	42
7784	7.78		7 8.39	2.8415	0.0011	11 28 43.8	10.563	0.348	70.2	135	211	213		11	
7785	8.7		7 18.50	2.8567	0.0013	10 44 34.0	10.576	0.349	70.2	130	205	209		10	42
7786	8.9	20	7 21.96	+2.8635	-0.0013	+10 24 45.7	+10.580	+0.350	70.0	127	200			10	42
7787	8.9		7 29.52	2.8186	0.0009	12 35 33.3	10.589	0.344	82.3	244				[12	•
7788	8.09		7 37.15	2.7885	0.0006	14 2 7.2	10.599	0.341	71.1		292			13	
7789	8.8		7 38.13	2.8071	0.0008	13 8 55.1	10.600	0.343	70.8	_	246			13	
7790	8.9		7 45.14	2.8247	0.0009	12 18 33.3	10.609		76.9			786			
				l				0.345			213	100		[12	42
779110		20	7 46.74	+2.7988	-0.0007	+13 32 58.4	+10.611	+0.342		293				-	-
7792	8.8		7 48.61	2.8176	0.0009	12 39 2.3	10.613	0.344	70.7		244			12	42
7793	9.0		7 53.34	2.7790	0.0005	14 29 40.8	10.619	0.339	82.7	293				_	-
7794	9.0		8 1.10	2.8524	0.0012	10 58 18.0	10.629	0.348	82.2	209	R			[10	42
7795	8.911		8 4.30	2.7830	0.0005	14 18 45.6	10.633	0.339	71.1	233	291			14	42
7796	8.7	20	8 5.11	+2.7916	-0.0006	+13 54 25.2	+10.633	+0.340	71.1	238	292			13	
7797	8.9		8 9.39	2.8249	0.0009	12 18 50.8	10.639	0.345	90.5		788			12	
7798	8.4		8 13.62	2.8036	0.0007	13 20 20.7	10.644	0.342	80.6	220	246	786	787	13	43
7799	9.0		8 17.60	2.8037	0.0007	13 20 13.2	10.649	0.342	70.8		246			[13	
7800	8.6		8 24.95	2.7948	0.0006	13 45 57.8	10.658	0.341	71.1		292			13	
	1 B	D 7.5		2 0m8 s	eg. 4º 6'A.	; 9 ^m 5 seq.6 ^s o o	!8 A.: o™6	sea. 163	3 7'A.		3	9 ^m 1]	DESEC	. 28 1	7" A
4			hätz. 7.8 7		BD 7.8		7.3		17" 2°5			.3 8.6			
			hätz. 8.1 8		9 ³⁰ 3 seq.		9 ^m 2 18"	3.3	-,,		- 1	٠, ٠,٠	. 1.3	, 22	٠.

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
7801	4·5¹	20h 8m 29.56	+2.7727 -0.0004	+14°49′ 4.0	+10.664	+0.338	71.1	230 294	14° 4227
7802	8.6	8 36.61	2.8012 0.0007	13 28 0.3	10.672	0.341	71.1	240 293	13 4322
7803	8.9	. 8 43.27	2.7878 0.0006	14 6 41.9	10.681	0.339	71.1	240 293	14 4233
7804	7.02	8 52.89	2.8709 0.0014	10 5 36.3	10.692	0.350	79.4	5 Beob.	10 4224
7805	8.6	8 54.86	2.8533 0.0012	10 57 17.1	10.695	0.347	70.2	130 205 209	10 4225
7806	8.5	20 8 57.72	+2.8140 -0.0008	+12 51 51.7	+10.698	+0.342	70.7	215 244	12 4264
7807	9.1	8 59.13	2.7733 0.0004	14 48 26.6	10.700	0.337	82.7	292 R	[14 4234]
7808	7.9	9 9.44	2.8174 0.0009	12 42 25.4	10.713	0.343	70.7	215 244	12 4265
7809	8.8	9 16.63	2.7728 0.0004	14 50 34.2	10.722	0.337	71.1	238 240 292 293	14 4237
7810	8.8	9 19.06	2.8630 0.0013	10 29 34.8	10.725	0.348	70.2	130 205 209	10 4227
7811	8.o	20 9 37.39	+2.8061 -0.0007	+13 16 3.6	+10.747	+0.341	70.8	220 246	13 4332
7812	8.7	9 47.66*	2.7687 0.0004	15 3 22.5	10.760	0.336	80.8	230 294 786 787	14 4240
7813	8.8	9 52.16	2.8021 0.0007	13 28 5.2	10.765	0.340	70.8	220 246	13 4334
7814	7.7	9 58.90	2.7714 0.0004	14 56 7.9	10.774	0.336	71.1	230 294	14 4242
7815	8.6	10 1.85	2.8704 0.0014	10 9 0.7	10.777	0.348	79.4	5 Beob.	10 4229
								1 -	
7816	8.3	20 10 7.08	+2.8414 -0.0011	+11 34 30.8	+10.784	+0.345	70.1	133 211	11 4193
7817	8.8	10 12.99	2.8507 0.0012	11 7 11.1	10.791	0.346	70.2	130 205 209 127 200	11 4194
7818	8.6	10 20.42	2.8652 0.0014	10 24 41.5	10.800	0.347	70.0	1	10 4232 12 4273
7819 7820	8.7	10 21.07	2.8203 0.0009	12 36 17.8	10.801	0.342	70.1 70.0	135 213 130 205	[10 4233]
7620	9.2	10 31.92	2.8521 0.0012]	1	0.340	10.0	1 '	
7821	8.1	20 10 38.09	+2.8422 -0.0011	+11 33 3.0	+10.822	+0.344	70.1	133 211	11 4198
7822	9.1	10 43.70	2.8440 0.0011	11 28 1.4	10.829	0.344	80.5	211 787	11 4200
7823	8.9	10 44.27	2.8518 0.0012	11 5 10.4	10.830	0.345	70.2	130 205 209	11 4201
7824	8.8	10 53.01	2.8507 0.0012	11 8 22.4	10.840	0.345	70.2	130 205 209	11 4202
7825	8.8	11 6.66	2.7669 0.0004	15 11 56.1	10.857	0.335	80.8	230 294 786 787	15 4115
7826	8.1	20 11 28.24	+2.8370 : -0.0010	+11 49 58.8	+10.883	+0.343	70.1	133 211	11 4204
7827	9.08	11 28.90	2.8222 0.0009	12 33 3.5	10.884	0.341	70.1	135 213	[12 4277]
7828	8.6	11 35.80	2.7832 0.0005	14 26 18.3	10.893	0.336	71.1	233 291	14 4249
7829	8.64	12 5.26	2.7771 0.0004	14 44 56.8	10.929	0.335	71.1	236 293	14 4251
7830	9.0	12 17.82	2.7739 0.0004	14 54 43.1	10.944	0.334	71.1	230 294	14 4253
7831	8.6	20 12 25.01	+2.7763 -0.0004	+14 48 9.7	+10.953	+0.334	8o.8	236 293 786 787	14 4255
7832	8.5	12 35.49	2.8627 0.0013	10 36 15.7	10.966	0.345	70.2	130 205 209	10 4241
7833	8.6	12 41.26	2.8223 0.0009	12 35 30.3	10.973	0.340	83.9	213 786 787	12 4282
7834	8.9	12 44.70	2.8158 0.0008	12 54 34.6	10.977	0.339	70.8	220 246	12 4283
7835	8.8	12 54.81	2.8243 0.0009	12 29 54.5	10.989	0.340	70.3	135 215 244	12 4286
7836	8.5	20 13 4.27	+2.8340 -0.0010	+12 1 46.8	+11.001	+0.341	70.1	135 213	11 4213
7837	8.8	13 7.34	2.8541 0.0012	11 2 32.7	11.004	0.343	70.2	130 205 209	10 4246
7838	7.2	13 20.00	2.7939 0.0006	13 59 39.9	11.020	0.336	71.1	238 292	i3 4355
7839	8.7	13 22.59	2.7893 0.0006	14 12 47.5	11.023	0.335	71.1	236 293	14 4256
7840	7.4	13 31.89	2.7943 0.0006		11.034	0.336	71.1	238 292	13 4356
	8.6		1	_	+11.035	+0.341	70.1	133 211	11 4217
7841 7842	8.0	20 13 32.26	+2.8401 -0.0011 2.8040 0.0007	+11 44 47.6 13 30 50.8	11.038	0.337	70.8	220 246	13 4357
7843	7.15	13 34.78 13 37.15	2.8181 0.0008	12 49 35.8	11.038	0.337	70.7	215 244	12 4289
7844	8.4	13 44.46	2.8224 0.0009	12 37 12.1	11.050	0.339	70.7	215 244	12 4291 pr.
7845	8.4	13 45.02	2.7882 0.0005	14 17 6.6	11.050	0.335	71.3	233 291 293	14 4259
			1 1		i	l	l		1
7846	7.8	20 13 45.37	+2.7701 -0.0004	+15 9 16.1	+11.051		71.1	230 294	15 4128
7847	8.3	13 45.60	2.8226 0.0009	12 36 50.1	11.051	0.339	70.7	215 244	12 4291 sq. 11 4220
7848	8.5	13 53.08	2.8344 0.0010	12 2 14.7	11.060		70.1	135 213 230 294	14 4260
7849 ⁶	8.9	13 53.38	2.7741 0.0004	-	11.061		71.1 70.2	130 205 209	10 4250
7850	8.6	14 7.73	2.8604 0.0013	•	-		• •		-
_			7.7 7.0 5.5 7.7	BD 9.5	4 BD 9.	.1 5	BD 5.6; S	chätz. 7.3 7.0; Z. 244	röthlich;
] 1	Ketr. 18	193 Oct. 23 5.8 g	elb 6 9:0 pra	ec. 12 5 B.					

ıl

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
7851	6.71	20 ^h 14	m 8:71	+2:8118	-0:0008	+13° 9' 22"5	+11.079	+0.337	70.8	220 246	13°4360
7852	7.42	14	13.29	2.8541	0.0012	11 4 39.0	11.085	0.342	70.2	5 Beob.	11 4225
7853	8.8	14	21.40	2.8296	0.0010	12 17 30.8	11.095	0.339	90.5	786 787	12 4294
7854	8.7	14	25.04	2.7762	0.0004	14 53 10.3	11.099	0.332	71.1	230 294	14 4262
7855	9.0	14	-	2.8214	0.0009	12 41 41.9	. 11.102	0.338	70.7	215 244	12 4295
		·	•	ľ							
7856	8.4	20 14		+2.8675	-0.0014	+10 25 6.6	+11.103		70.0	127 200	10 4252
7857	7.13	14	•	2.7708	0.0004	15 8 56.5	11.103	0.332	80.8	230 294 786 787	
7858	6.8	14	31.80	2.7911	0.0006	14 10 33.8		0.334	71.1	233 291	14 4263
7859	8.9	14	38.75	2.8630	0.0013	10 38 59.1	11.116	0.343	70.2	130 205 209	10 425
7860	8.74	14	40.28	2.8688	0.0014	10 21 37.9	11.118	0.343	70.0	127 200	10 425
7861	8.8	20 14	46.64	+2.8272	-0.0009	+12 25 28.1	+11.125	+0.338	80.3	135 213 786 787	12 429
7862	8.8	14	56.04	2.7838	0.0005	14 32 35.4	11.137	0.333	71.1	236 293	14 426
7863	8.9	14	58.06	2.8144	0.0008	13 3 34.5	11.139	0.336	70.8	220 246	[12 429
7864	8.8	15		2.7908	0.0005	14 12 56.4	11.155	0.333	71.1	233 291	14 4260
7865	8.1	15		2.8270	0.0009	12 26 54.2	11.162	0.338	70.1	135 213	12 429
	1		-		_				1		
7866	8.9	20 15	· ·	+2.7967	-0.0006	+13 56 7.9	+11.167		71.1	233 291	13 436
7867	8.5	15	22.68	2.7999	0.0006	13 46 50.8	11.169	0.334	71.1	238 292	13 436
*7868	9.0	15	24.09	2.7922	0.0006	14 9 13.7	11.171	0.333	90.5	786 787	[14 426
7869	7.25	15	27.84	2.7808	0.0005	14 42 34.2	11.175	0.332	71.1	236 293	14 426
7870	7.86	15	33.61	2.8155	0.0008	13 1 34.1*	11.182	0.336	77-4	220 246 788	12 430
7871	I	20 15	38.26	+2.8647	-0.0ò13	+10 35 45.0	+11.188	+0 242	80.5	200 788	10 425
	7.7	-	-	1		11 3 57.3*			70.2	5 Beob.	11 423
78727	8.9	15		2.8552	0.0012	14 57 58.0		• •	80.8	230 294 786 787	14 426
7873	8.8	15		2.7757	0.0004		11.195	0.331		230 294 788	1
7874	8.6	15		2.7744	0.0004	15 1 54.8	11.200	0.331	77.6		14 4270
7875	8.4	15	50.01	2.8103	0.0007	13 17 28.8	11.202	0.335	71.1	238 292	13 4369
7876	9.0	20 15	54.08	+2.8074	-0.0007	+13 26 2.1	+11.207	+0.335	71.1	238 292	13 4370
7877	8.8	15	58.93	2.7721	0.0004	15 8 57.7	11.213	0.330	71.1	230 294	15 4140
7878	7.88	16		2.8124	0.0008	13 11 46.0	11.220	0.335	70.8	220 246	13 4371
7879	8.7	16		2.8561	0.0012	11 2 16.4	11,221	0.340	70.2	130 205 209	10 426
7880	9.1	16		2.8511	0.0012	11 17 41.1*	11.236	0.340	82.2	211 R	[11 423
	Ť.		•	1			_			226 222	1
7881	8.4	20 16		+2.7857	o. oo o5	+14 30 49.5	+11.250		71.1	236 293	14 427
7882	8.3	16	• •	2.8509	0.0012	11 19 3.2	11.272	0.339	70.1	133 211	II 424;
7883	7.3	16		2.8363	0.0010	12 2 42.8	11.274	0.337	70.1	135 213	11 424
7884	8.0	16		2.8182	0.0008	12 56 34.1	11.277	0.335	70.7	215 220 244 246	
*7885	8.7	16	56.71	2.8183	0.0008	12 56 14.5	11.283	0.335	70.7	215 220 244 246	12 430
7886	6.69	20 17	2.54	+2.7936	-0.0006	+14 9 7.2	+11.290	+0.332	71.1	233 291	14 427
7887	8.7	17		2.7799	0.0004	14 49 10.7	1	0.330	71.1	236 293	14 427
7888	9.0		15.35	2.8651	0.0013	10 37 27.7	11.305	0.340	70.0	127 200	10 426
7889	7.8		17.78	2.8639	0.0013	10 41 8.3	11.308	1 - 1	70.2	130 205 209	10 426
7890	8.6		18.02	2.8439	1 100.0	11 41 10.2	11.308		70.1	133 211	11 424
i				ļ							
7891	8.8		23.16	+2.8290	-0.0009	+12 25 30.7	+11.314		70.1	135 213	12 431
7892	9.0	17	30.65	2.8645	0.0013	10 39 43.6	11.324	0.340	70.2	130 205 209	10 426
7893	7·5 ¹⁰	17	32.12	2.7774	0.0004	14 57 43.2	11.325	0.329	71.1	230 294	14 427
7894	8.8	17	44.91	2.8053	0.0007	13 36 37.5	11.341	0.333	71.1	238 292	13 437
7895	8.7	18	14.85	2.8618	0.0013	10 49 10.3	11.377	0.339	70.2	130 205 209	10 427
				T-2 8010	_		İ	40 227	71.1	238 292	13 438
7896	8.7		29.71	+2.8019		+13 48 22.1	+11.395			1 -	
7897	8.4		29.96	2.8262		12 36 25.4			70.7	215 244	12 431
7898	8.6	_	31.35	2.8422		11 48 36.8	1		70.1	133 211	11 425
7899	8.8	18		2.7985		13 58 51.5	11.407	L	71.1	233 291	13 438
7900	8.7	18	42.89	2.8156	0.0008	13 8 19.0	11.410	0.333	70.8	220 246	13 438
	1 R	D 6.2	2 RT	6.6	8 7.0 7.7	6.8 6.8	BD 8.0;	Schätz. 8.	8 8.7	6 BD 6.5 6 8.2	2 8.1 7.2
7		seq. 11			7.2		BD 7.0		•	<u> </u>	

Nr.	Gr.	A.R	. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В. Г).
7901	8.9	20 ^h 18	3 ^m 45 ⁵ 44	+2.7804	-0:0004	+14°52' 3".1	+11.414	+0."328	70.1	230	294			14° 42	<u></u> 283
7902	9.1		47.46	2.8254	0.0009	12 39 20.0	11.416	0.334	80.6	215	244	786	787		-
7903	8.8	18	49.41	2.8611	0.0013	10 52 22.9	11.418	0.338	70.1	130	209	•		10 42	
7904	8.7	18	3 59.01	2.7888	0.0005	14 27 58.9	11.430	0.329	71.3	233	291	293			
7905	8.7	19	0.16	2.7889	0.0005	14 27 54.0	11.431	0.329	71.3	233	-	293		14 42	284
7906	8.6	20 19	4.60	+2.8357	-0.0010	+12 9 20.9	+11.436	10 225	70.6						
*7907	9.1	19	•	2.7893	0.0005	14 27 1.2	11.442	+0.335 0.329	71.1	135 236	213 293			12 43 [14 42	
7908	7.5	19		2.8191	0.0008	12 58 53.4	11.443	0.333	80.6	220		786	787	•	-
7909	8.7	19		2.8120	0.0007	13 20 21.5	11.448	0.332	71.1	238	292	700	101	13 43	
7910	8.8	19		2.8479	1100.0	11 33 34.8	11.466	0.336	70.1	133	211			11 42	
				1			Į.	i							
7911	8.9 8.4	20 19	-	+2.8152	-0.0008	+13 11 22.1	+11.466	+0.332	70.8	220	246			13 43	
7912		19	•	2.7902	0.0005	14 25 19.4	11.469	0.329	70.1	1 -	293			14 42	
7913	8.5 8.8	20		2.8457	1100.0	11 40 39.3	11.481	0.335	70.1	135	213			11 42	
7914	9.11	20	0.	2.8443	0.0011	11 45 27.7	11.505	0.335	70.1	133	211	"		11 42	-
	'	20	4.00		0.0015	10 6 44.9	11.508	0.339	86.1	527	663	669		[10 42	180]
7916	7.13	20 20	10.20	+2.8093	-0.0007	+13 30 19.1	+11.515	+0.330	70.8	220	246			13 43	390
7917	7.98	20		2.7884	0.0005	14 32 8.3	11.516	0.328	71.1	236	293			14 42	
7918	8.7	20		2.8629	0.0013	10 50 38.4	11.551	0.336	82.3	5 B	eob.			10 42	
7919	8.6	20		2.8689	0.0014	10 32 35.1	11.558	0.337	70.0	127	200			10 42	
7920	8.8	20	49.78	2.8427	0.0010	11 51 53.1	11.562	0.334	70.1	135	213			11 42	16:
7921	8.2	20 20	56.40	+2.8388	-0.0010	+12 4 1.8	+11.570	+0.333	70.1	135	213			12 43	131
7922	8.9	20	59.50	2.8629	0.0013	10 51 13.6	11.574	0.336	70.1	130	209			10 42	- 1
7923	8.9	20	59.98	2.8563	0.0012	11 11 15.6	11.574	0.335	70.1	133	211			11 42	
7924	8.6	21	7.49	2.8612	0.0013	10 56 43.9	11.583	0.336	70.1	130	209			10 42	
7925	8.7	21	9.99	2.7911	0.0005	14 26 46.4	11.586	0.327	90.5	786	787			14 42	_ !
7926	8.5	20 21	13.75	+2.8060	-0.0006	+13 42 47.0	+11.591	+0.329	71.1	238	292				
7927	8.7	21	• • •	2.8216	0.0008	12 56 34.8	11.600	0.331	70.7	215	244			13 43 12 43	
7928	9.0	21		2.8265	0.0009	12 41 51.9	11.602	0.331	70.7	215	244			12 43	- 1
7929	8.8	21		2.8301	0.0009	12 31 0.4	11.602	0.332	70.1	135	213			12 43	
7930	9.1	21		2.7839	0.0004	14 49 10.5	11.613	0.326	71.1	230	294			[14 43	
i :			•					_	_	_					- 1
7931	8.7	20 21	• •	+2.8159	-0.0007	+13 14 1.6	+11.615	1	70.8	220	246			13 43	
7932	8.4	21		2.8329	0.0009	12 23 15.8	11.617	0.332	70.4	135		215	244		
7933	8.9 8.8	21	•	2.7844	0.0004	14 47 57.5	11.624	0.326	71.1	230	294			14 43	
7934	8.8	21	• •	2.7909	0.0005	14 28 55.2	11.625	0.327	71.1	233	-	29 I	293		- 1
7935		2.	43.20	1	0.0013	10 46 0.6	11.626	0.335	70.1	130	209			10 42	95
7936	8.8	20 21	47.59		-0.0012	+11 13 40.0	+11.631	+0.334	70.1	133	211			11 42	≀67 ¦
7937	7.9	21		2.7999	0.0006	14 2 40.7	11.638	0.327	71.1	238	292			13 44	100
7938	8.1	22		2.7901	0.0005	14 31 58.7	11.647	0.326	71.1	233	236	291	293	14 43	04
7939	9.0	22		2.8103	0.0007	13 32 13.8	11.655	0.328	70.8	220				13 44	
7940	8.6	22	8.87	2.8335	0.0009	12 22 42.3	11.656	0.331	70.6	213	215	244		12 43	44
7941	7.8	20 22	29.67	+2.8549	-0.0012	+11 18 26.2	+11.681	+0.333	70.1	133	211			11 42	73
79424	8.9	22	34.40	2.7956	0.0005	14 17 7.0	11.686	0.326	71.1	233				14 43	
7943	8.2	22		2.8695	0.0013	10 34 24.4	11.691	- 1	70.0		200			10 42	- 1
7944	8.5	22	52.12	2.8482	0.0011	11 39 51.2	11.707	0.332	70.1		213			11 42	
7945	8.9	22	54.71	2.8563	0.0012	11 15 7.4	11.710	0.333	70.1	133	211			11 42	- 1
7946	7.2	20 23	3 14.21	+2.8365	-0.0009	+12 15 58.6	+11.734		70.7	215	244			12 43	48
7947	8.9	23		2.8760		10 16 7.1	11.755	0.335	84.6	515				[10 42	
7948	8.7	_	39.34	2.7898	0.0004	14 37 12.0	11.763	1 4	71.1	230	-			14 43	
7949	8.7		54.29	2.8306	0.0009	12 35 25.5	11.781		70.7	215				12 43	
7950	8.86		11.01	2.8321						215				12 43	i
	-		-									_m.		-	
1 .	· 9. • BD •	.o 9.6 8 .4	•7 • BD 8.		.5; മഗ ം.	5; röthlich	8 BD	1.3	⁴ 9 [™] 5 s	eq. 4°	2 B.	975	prae	C. 5' I'I	3.

⁵ BD 9.4 6 BD 8.3

Nr.	Gr.	A	.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	1. 18	875	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В	3. D.
7951	.8.9	20 ^h	24 ⁸	12:16	+2:8003	-0:0005	+14	, ₇ '	9."1	+11.802	+0.325	71.1	233	291			[14°	4316]
7952	6.31		24	18.81	2.8724	0.0014	10	28	41.9	11.810	0.333	70.0	127	200				4303
7953	8.8		24	19.91*	2.7913	0.0004	14	34	25.0	11.811	0.324	80.8	236	293	786	787	14	4317
7954	8.8		24	22.69	2.8000	0.0005	14	8	46.4	11.814	0.325	82.7	291	R			[14	4318]
7955	9.2		24	25.66	2.8207	0.0007	13	6	31.3	818.13	0.327	82.7	292	R			[13	4413]
7956	8.7	20	24	27.38	+2.8001	-0.0005	+14	8	34.0	+11.820	+0.325	71.1	233	291			14	4319
7957	8.7		24	28.27	2.7896	0.0004			55.7	11.821		71.1	230	294				4320
7958	8.o			•	2.8151	0.0007			59.0	11.837		70.8	220	246				4415
7959	8.9			44.88	2.8102	0.0006	1			_	_	8o.8	233		786	787		4416
7960	8.9			_	2.8214	0.0008	13		12.1	11.842		71.1	238	292	•	• •	1	4417
7961	8.83	20		46.69	+2.8256	-0.0008	-L-12		35.7	+11.843		70.8	220	246				-
7962	8.2	20	-	46.73	2.7999	0.0005	ì			11.843	•	70.8	236	293				4358
7963	8.28		24	48.41	2.8493	0.0003	_		1.3 22.3	11.845	•	70.1	133	293				4323 4289
*7964	8.7		24	56.27	2.8160	0.0007	ľ	-	54.4	11.854	1	71.1	238	292				4418
7965	8.5		24	59.43	2.8711	0.0007				11.858		70.0	127	200				4306
	Ĭ		-				•		-	1			1					
7966	8.5	20	•	0.01	1 .	-0.0003	+15			+11.858	i	80.8	230	294	786	787	14	4325
7967	7.7		25	13.98	2.8659	0.0013		-	23.8	11.874		70.1	130	209		1	10	4307
7968	7.6		25	14.98	2.8659	0.0013		-	26.6	11.876	1	70.1	130	209	_		ľ	
7969	9.0		25	18.51	2.8780	0.0014			16.9	11.880		85.4	527		581	586	1 -	4308]
7970	8.9		25	34.69	2.8250	0.0008	12	56	18.2	11.899	0.326	70.8	220	246			12	4364
7971	8.3	20	25	35·77*	+2.8231	-0.0008	+13	I	58.5	+11.900	+0.326	80.6	220	246	786	787	12	4365
7972	8.6		25	40.40	2.8804	0.0015	10	6	40.6	11.906	0.333	77.6	127	200	527	586	10	4311
7973	8.6		25	45.64	2.7983	0.0005	14	17	8.11	11.912	0.323	71.3	233	291	293		14	4331
7974	9.04		26	3.81	2.7821	0.0003	15	6	45-4	11.933	1	71.1	230	294			[15	4184]
7975	8.7		26	8.18	2.7986	0.0005	14	17	21.9	11.938	0.323	71.0	233	236	291		14	4334
7976	8.8	20	26	10.11	+2.8686	-0.0013	+10	44	2.5	+11.940	+0.331	70.1	130	209			10	4315
7977	8.2		26	11.09	2.8073	0.0006			20.6	11.942	0.324	71.1	238	292				4428
7978	8.8		26	11.62	2.8795				22.8	11.942		85.2	527	586			-	4314]
7979	8.0		26	18.14	2.7894				38.5	11.950	1	71.1	236	293				4335
7980	8.7		26	21.43	2.7887	0.0004		-	40.9	11.954	-	70.1	236	293			•	4336
ł			~6	25.50	+2.8600					_	1			200				
7981 7982	9.3 8.6	20	26 26	25.10 28.29	1	-0.0012			14.2	+11.958	1	70.2	133	209 211	211			4298
			_	•	2.8556	0.0011			55.8	11.962		70.1	127	200				4299
7983 7984	9.0 8.5		26 26	35.61	2.8769	0.0014		-	21.0	11.970		70.0 80.8	230		786	-8-		4317
7985	8.6		26	53.61 56.53	2.7834 2.8516	0.0003	15	5 38	9.7 3.6	11.992	· ·	70.1	133	211	100	101	-	4190 4301
1 1	0.0				-			_	-			l i						-
7986	9.1	20		59-54		-0.0013			36.3	+11.998	1	81.7	130	_				4320]
79876	ř		27	3.21	2.8147	0.0006	_	-	17.1	12.003			1	246				4435
7988	8.6		27	_	2.8383	0.0009			26.1	12.011	0.326	70.1		213				4372
7989	8.9			12.97	2.8185	0.0007			56.8	12.014	_	71.1		292	1-4			4437
7990	4.0		27	14.47	2.8665	0.0013	10	52	46.6	12.016	0.330	Ī	l ru	nd. C	at.		¹°	4321
7991	8.7	20	27	32.49	+2.7860	-0.0003	+4	59	3-9	+12.037	+0.320	71.1	230	2 94			14	4340
7992	8.9		27	39.05	2.8256	0.0008	12	59	36.0	12.045	0.324	70.8	220	246			12	4376
7993	9.17		27	49.41	2.8136	0.0006	13	36	24.6	12.057	0.323	83.2	292				-	_
7994	8.9		27	50.16	2.8185		13	21	37.2	12.058	0.323	70.8	,	246			_	4439
7995	8.6		27	50.51*	2.8093	0.0006	13	49	39.2	12.058	0.322	80.8	233	291	786	787	13	4440
7996	8.7	20	27	52.05	+2.7900	-0.0003	+14	47	59.7	+12.060	+0.320	71.1	233	291			14	434 I
7997	8.9			52.37	2.8127	0.0006			32.9	1		8o.8			786	787		4441
7998	9.2			57.12	2.7872	0.0003	_	-	49.2		1	82.7	293					4342]
7999	8.5			59-45	2.8541	0.0011			51.4	1	1	•		211				4310
8000	8.2		28	0.63)		-	30.6	1		1	133				1	4311
	1 10	D - 0		_											_ m	nen -		
		D 5.8		75"В.	D 8.3	• Nur	Z. 133;	, BI	J 5.9	•]	BD 9.5	- 11.	30"	n.; I	pr	aec. I	ı" I	.2 A.
	9.2	P. acc.	_	13 D.	0.7	7.0												
1																		

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Ртаес.	Var. saec	Ep.	Zonen	B.D.
1008	5·5¹	20 ^h 28 ^m 2.23	+2:8336 -0:0008	+12°35'59"7	+12:072	+0.325	70.7	215 244	12°4378
8002	8.2	28 8.21	2.8004 0.0005	14 17 13.5	12.078	0.321	71.1	233 291	14 4343
8003	8.7	28 14.96	2.7878 0.0003	14 55 37-3	12.086	0.319	71.1	236 293	14 4345
8004	8.6	28 19.43	2.8256 0.0007	13 1 4.8	12.092	0.323	70.8	220 246	12 4382
8005	8.2	28 28.04	2.8673 0.0013	10 53 0.2*	12.102	0.328	80.3	130 209 786 789	10 4325
8006	8.92	20 28 44.92	+2.8125 -0.0006	+13 42 17.1	+12.121	+0.321	71.1	238 292	[13 4448]
8007	8.9	28 49.98	2.7875 0.0003	14 58 10.5	12.127	0.318	77.6	230 294 786	14 4348
8008	8.7	28 54.48	2.7982 0.0004	14 26 8.3	12.132	0.320	71.1	236 293	14 4349
8009	8.o ⁸	28 56.04	2.8258 0.0007	13 2 12.3	12.134	0.323	70.7	215 244	12 4383
8010	8.5	28 56.13	2.8671 0.0012	10 54 30.1	12.134	0.328	70.1	130 209	10 4326
8011	8.7	20 29 4.91	+2.8146 -0.0006	+13 36 53.1	+12.144	+0.321	70.8	220 246	13 4450
8012	8.5	29 14.69	2.7876 0.0003		12.156	0.318	80.8	230 294 787 788	
8013	8.3	29 20.93	2.8785 0.0014		12.163	0.328	70.0	127 200	10 4328
8014	8.6	29 21.21	2.8445 0.0010	12 5 25.4	12.163	0.325	70.1	135 213	12 4389
8015	8.5	29 27.34	2.8674 0.0013	10 54 47.5	12.170	0.327	70.1	130 209	10 4330
8016	4.54	20 29 27.83	+2.8025 -0.0005	+14 14 39.2	+12.171	+0.319	71.1	233 291	14 4353
8017	8.8	29 30.33	2.8346 0.0008		12.174	0.323	77.3	215 244 786	12 4390
8018	8.95	29 32.02	2.8595 0.0011		12.176	0.326	82.2	211 R	[11 4318]
8019	8.6	29 35.89	2.8137 0.0006	1	12.180	0.321	71.1	238 292	13 4456
8020	8.1	29 53.02	2.7892 0.0003		12.200	0.317	71.1	230 294	14 4355
8021	9.0	20 30 3.69	+2.8405 -0.0009	+12 19 28.5	+12.213	+0.323	70.7	215 244	12 4392
8022	8.5	30 14.50	2.8608 0.0012	1 1	12.225	0.325	70.1	133 211	11 4322
8023	8.9	30 34.10	2.8409 0.0009		12.248	0.323	70.7	215 244	12 4393
8024	8.9	30 38.04	2.8638 0.0012	1 ' '	12.252	0.325	90.5	786 787	11 4326
8025	9.0	30 43.50	2.7915 0.0003	1	12.259	0.317	71.1	236 293	14 4358
8026	8.4	20 30 45.99	+2.8048 -0.0005	+14 11 8.3	+12.261	+0.318	71.1	233 291	14 4359
8027	8.7	30 47.56	2.7897 0.0003	1	12.263	0.317	80.8	230 294 786 78	
8028	8.6	30 48.38	2.8165 0.0006		12.264	0.320	71.1	238 292	13 4465
8029	8.5	30 55.01	2.8030 0.0004	14 17 4.3	12.272	0.318	71.1	233 236 291 293	
8030	8.3	30 57.38	2.8028 0.0004		12.275		71.1	233 236 291 293	
8031	8.6	20 30 59.03	+2.8029 -0.0004	+14 17 40.2	+12.276	±0.318	81.0	291 788	14 4364
8032	8.0	31 1.73	2.8550 0.0011	11 36 58.8	12.280	0.324	70.1	133 211	11 4331
8033	8.56	31 13.53	2.8006 0.0004		12.293		71.1	236 293	14 4367
8034	8.8	31 13.79	2.8278 0.0007		12.294		75.9	220 246 292 78	
*8035	9.1	31 16.68	2.8802 0.0014	10 18 20.9	12.297	, ,	79.9	200 515 521	[10 4335]
8036	8.7	20 21 17.00	+2.8402 -0.0009	+10 22 40 5				l	
8037	8.8	20 31 17.99 31 20.57	2.8313 0.0008		+12.298		70.7	786 788	12 4397
8038	8.77	31 22.67	2.8589 0.0011	_	4	0.321	90.5 70.1	133 211	12 4398 11 4334
8039	8.9	31 38.77	2.8026 0.0004	1 .			80.8	230 294 786 788	
8040	8.7	31 39.49	2.8362 0.0008	1		0.321	70.7	215 244	12 4402
8041	3.3	20 31 41.25	+2.8061 -0.0005		+12.325			Fund. Cat.	
8042	8.7	31 46.60	2.8481 0.0010		12.331		70.1	135 213	14 4369 11 4335
8043	6.08	31 50.28	2.8684 0.0012	1	12.335	0.324	70.1	130 209	10 4339
8044	8.8	31 55.09	2.8287 0.0007		12.341	- 1	70.8	220 246	[12 4403]
8045	8.5	32 0.47	2.8189 0.0006		12.347	0.319	71.1	238 292	13 4470
8046	7.6	20 32 4.16	+2.8357 -0.0008		+12.351		71.1	220 292	12 4405
8047	8.6	32 13.30	2.8389 0.0008		12.362	_	70.7	215 244	12 4405
8048	8.6	32 15.03	2.8812 0.0014		1 -	_	77.3	127 200 515 52	
8049	8.1	32 26.03*	1 '	4	_		77.6	220 292 786	12 4408
8050	8.8	32 30.19				1		215 244 246	12 4409
ll .	1 6	.o 5.o; BD 6.o	³ BD 9.4	8 BD 7.2; Sc	_	_	4 5.0 4.0		
il.	6 BD 8	5.0 7 BD 9.		,, 00			J.C 4.0	1.ul 2.01.	, ~~ 7.4

Nr.	Gr.	A. .	R. 1	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	L 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	B. D.
8051	5.9¹	20 ^h ;	32 ^m	50:03	+2!8321	-0:0007	+12	52' 38.8	+12:404	+0.319	80.6	220	246	786	787	120	441
8052	8.8	;	32	50.24	2.8235	0.0006	_	19 23.5	12.404	0.318	71.1	238	292	_	_	-	447
8053	8.7	;	32	51.90*	2.7964	0.0003	14	42 46.5	12.406	0.315	80.8	230	-	787	788	14	437
8054	8.9		32	57.84	2.8202	0.0006	-	29 44.6	12.413	0.318	71.1	238	292				447
8055	8.3	:	33	0.38	2.7993	0.0003	14	34 9.9	12.416	0.315	71.1	236	293			14	431
8056	8.6	20	33	3-35	+2.8539	-0.0010	+11	44 51.4	+12.419	+0.321	70.1	133	211			11	433
8057	9.1		33	11.71	2.8080	0.0004	14	_	12.429	0.316	71.1	233	291			14	43
8058	8.5		33	13.37	2.8770	0.0013	10	32 25.5	12.431	0.324	70.0	127	200			10	434
8059	8.7		33	21.99	2.7904	0.0002	15	2 40.2	12.441	0.314	80.8	230	294	787	788	14	43
8 06 0	8.5	;	33	26.57	2.8065	0.0004	14	13 30.7	12.446	0.315	71.1	233	291			14	43
B061	8.3	20	33	35.93	+2.8322	-0.0007	+12	54 7.2	+12.457	+0.318	70.7	215	244			12	44
8062	8.2		33	45.77	2.8113	0.0005		59 23.6	12.468	0.316	71.1	238	292				44
8063	7.1		33	52.34	2.8724	0.0013		48 21.5	12.475	0.323	70.1	130	209				43.
8064	8.7		33	54.62	2.8121	0.0005		57 28.9	12.478	0.316	71.1	233	•	291	292		44
8065	9.0		33	54.90	2.8422	0.0009		23 41.6	12.478	0.319	70.8	220	246	-	-		44
Ť				56.24	1			-			70.7	215					44
8066	8.7		33		+2.8359	-0.0008		43 27.0	+12.480	+0.318	70.7 70.8		244				
3067	7.72		33	58.36 58.83	2.8310	0.0007		58 47.7	12.482	0.318	70.8 70.7	215	246 244			12	44
8068	8.4 8.0 ⁸		33	58.82	2.8333	0.0007	ľ	51 54.0	12.483	0.318	70.7 88.6	668	670	786	787		44
8069	8.7		34 24	9.48	2.8854 2.8479	0.0014	10 12	7 53.4	12.495	0.324	80.3	135	213	787	788		44
3070			34	25.18		0.0009		7 15.0		_			_		100		
3071	7.1			45.98*	+2.7887	-0.0002		11 58.3	+12.537	+0.312	77.6	230	294	788			42
30724	9.1	1	34	46.16*	2.8055	0.0004	14		12.537	0.314	77.6	236	293	786			43
3073	8.16		34	51.04	2.8105	0.0004	14	5 3.4	12.542	0.314	71.1	233	291			14	43
3074	9.0		34	54.50	2.8858	0.0014	10	7 55.3	12.546	0.323	87.6	515	788			10	43
3075	8.9	;	34	54.53	2.8858	0.0014	10	7 59.2	12.546	0.323	77.1	127	515			ľ	
3076	8.8	20	34	58.89	+2.8213	-0.0006	+13	31 50.0	+12.551	+0.315	71.1	238	292			13	
8077	8.8	;	35	5.25	2.8629	0.0011	11	21 23.9	12.558	0.320	70.1	133	211			11	
8078	8.9	;	35	10.85	2.8396	0.0008	12	35 10.4	12.565	0.317	70.7	215	244			[12	
8079	8.6	:	35	16.44	2.8468	0.0009		12 36.2	12.571	0.318	70.7	215	244				44
808o	8.7	;	35	18.90	2.8070	0.0004	14	17 7.0	12.574	0.313	71.1	233	291			14	43
8081	8.6	20	35	20.15	+2.7935	-0.0002	+14	58 53.0	+12.575	+0.312	71.1	230	294			14	43
8082	8.6		35	21.07	2.8500	0.0009	12	2 56.4	12.576	0.318	70.1	135	213			11	43
8083	6.98		35	25:14	2.8100	0.0004	14	8 21.1	12.581	0.314	77.6	236	293	787		14	
8084	8.1		35	43.04	2.8678	0.0012	11	7 19.6	12.601	0.320	70.1	130	209			11	43
8085	8.3		35	43.41	2.7947	0.0002	14	56 28.7	12.602	0.312	80.8	230	294	786	788	14	43
3086	6.9	20	3 E	44-45	+2.8252	-0.0006	+12	21 50.9	+12.603	+0.215	71.1	238	292			13	44
8087	7.9			49.48	2.8498	0.0009	_	4 30.3	12.609	0.318	70.1	ľ	213			_	44
Bo88	8.5		35	58.97	2.8412	0.0009		32 16.2	12.619	0.316	82.8	246					44
8089	8.4 ⁷		35 36	1.86*	2.8258	0.0006		20 42.9	12.623	0.315	79.1		292	R			44
3090	8.18		36	2.09	2.8158	0.0005		51 57.0	12.623	0.314	71.1	233				13	
· .		-	-	•			_	-	1	!	1	1	_				
1608	8.8		_	15.32	+2.8337			56 26.5	+12.638	! 1	70.8		246 200				44
8092	8.8		-	17.45	2.8824	0.0014		21 54.2	12.640	0.321	70.0 70.1	1 ·					43
8093	8.1 ⁹		-		2.8482	0.0009		11 13.2	12.660	0.317	70.1		213 213				44 43
8094	8.9		36 36	34·77 34.89	2.8521 2.8457	0.0009		59 17.0 19 37.5	12.660	0.317	80.6			786	788	•	44
8095			-							l		ı				•	
8096	8.4		_	37.79	+2.8465	-0.0009		16 58.0	+12.663	+0.316	80.6		246		787		44
8097	8.4			38.42	2.8465	0.0009	1	16 57.1	12.664	0.316	77.3	-	246	787			44
8098	8.6		·	41.28	2.8303	0.0006	_	8 19.0	12.667	0.314	71.1		292			13	
8099	8.710		36	54.10	2.8019			37 47.7	12.682	0.311	71.1		293				43
8100	9.0	١ ;	36	58.69	2.8421	0.0008	12	32 0.4	12.687	0.315	71.0	1215	292			12	44
7	¹ R Z. 238	öthlich 3 9 ™ 0		190° 3 BD		7.5 7.8 8.: 7.5; Schä			seq. 7 ⁸ in 9 BD 7.4;	par. 5 Schätz. 8	BD 7.5 5.0 8.2			Schä .4; Sc			

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Decl.	1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zon	en		В	. D.
8101	8.81	20h 37	6:66	+2:8647	-0.0011	+11°2	0' 22!2	+12.696	+0.318	82.2	211	R			[110	4362]
8102	9.0	37	•	2.8655	0.0011		7 53.0	12.703	0.318	80.0	133	787		ļ		4363
8103	8.4	37	30.81	2.8002	0.0003	14 4	4 50.7	12.723	0.310	71.1	230					4402
8104	4.0	37	37-40	2.8026	0.0003		7 38.4	12.731	0.310			nd. Ca	at.		14	4403
8105	8.6	37	50.66	2.7996	0.0002	14 4	7 48.2	12.746	0.310	71.3	236	293	294		14	4405
8106	8.52	20 38	17.45	+2.8086	-0.0003	+14 2	-	+12.776	+0.310	71.1	233	291			14	4407
8107	7.5	38	44.38	2.8327	0.0006		6 15.3	12.806	0.312	70.8	220	246	-			4506
8108	8.8	38	48.97*	2.7924	1000.0		3 12.5	12.811	0.308	80.8	230	294	786	787	_	4240
8110	8.6 6.78	38 28	50.37	2.8626	0100.0	_	1 13.2	12.813	0.316	70.1	133	211				4367
	6.73	38	57.53	2.8563	0.0009		1 37.9	12.821	0.315	70.1	135	213				4368
8111	8.8	20 39	2.48	+2.8449	-0.0008	+12 2		+12.826	+0.313	70.7	215	244	•			4451
8112	9.0 8.2	. 39	3.83	2.8010 2.8487	0.0002	14 4	7 4.6 6 28.2	12.828	0.308	80.8	230	294	•	787		4409
8114	8.2	39 39	4·35 6.80	2.8492	0.0008 0.0008		4 59.0	12.831	0.314	70.4 70.4	135	_	215	244	Į.	4452
8115	8.2	39	8.31	2.8664	1100.0		9 38.4	12.833	0.314	70.4 70.1	135	213 211	3	-74		4453 4369
8116	8.6	-	_	+2.8654				1	_	· ·						- 1
8117	8.9	20 39 39	9.51 10.32	2.8622	-0.0011 0.0010	+11 2	2 57.0 3 22 .1	+12.834	+0.315 0.315	70.1 70.1	133	211				4370
8118	8.8	39	13.78	2.8886	0.0014		8 9.8	12.839	0.315	77.6	127	-	527	586		4371 ! 4368
8119	9.04	39	14.04	2.8320	0.0006		9 56.2	12.839	0.312	82.6		eob.	J-1	,,,,		4508
8120	8.3	39	33.92	2.8734	0.0012		8 16.1	12.861	0.316	70.1	130				_	4371
8121	8.35	20 39	36.72	+2.8694	-0.0011	+11 1	1 21.4	+12.865	+0.315	70.1	133	211				4374
8122	8.1	40	20.50	2.8004	0.0002	14 5	•	12.914	0.307	71.1	236	293				4413
8123	8.8	40	•	2.7995	0.0002	-	6 11.3	12.923	0.307	80.8	230	294	786	787		4414
8124	8.7	40	29.11	2.8781	0.0012	10 4	-	12.923		70.1	130	209	•			4377
8125	8.1	40	34.25	2.8519	0.0009	12	9 58.4	12.929	0.312	70.1	135	213			12	4457
8126	9.0	20 40	42.27*	+2.8430	-0.0007	+12 3	8 42.4	+12.938	+0.311	82.3	244	R			[12	4458]
8127	9.0	40	43.33	2.8051	0.0002	14 3	9 26.9	12.939	0.307	80.8	230	294	786	787	-	4416
8128	8.8	40	51.55	2.8049	0.0002		0 25.7	12.948	0.307	71.1	230	294			[14	4418]
8129	9.0	40	51.90	2.8432	0.0007	_	8 39.8	12.949	0.311	70.7	215	244			_	4460]
8130	7.9 ⁶	41	13.25	2.8129	0.0003	14 10	6 22.5	12.972	0.307	71.1	233	291			14	4419
8131	8.8	20 41	18.62	+2.8321	-0.0006	+13 1		+12.978		80.6	220	246	786	787		4517
8132	9.0	41	26.06	2.8852	0.0013		4 11.5	12.987		70.0	127	200				4380
8133 8134	8.7 8.7	41	34.47	2.8080	0.0002	14 3	_	12.996	0.306	71.1	236	293				4420
8135	8.0 ⁷	41 41	40.47 41.91	2.8461	0.0007	12 3	8 4.0 1 35.0	13.003	0.310	80.5 70.7	215	788 244				4464 4465
						_			1							****
8136 8137	9.2 8.5	1	44·59 46.28	+2.8443		+12 3		+13.007			786	•	- 20		-	_
8138	8.7	41 41	47.92	2.8344 2.8176	0.0006 0.0004		9 32.0* 2 59.6	13.009	0.309	77-4 71.1	238	-	788			4519 45 2 0
8139	8.7	41		2.8917	0.0014	10		13.016		79.9		eob.				4381
8140	8.6	41	54.28	2.8190	0.0004	13 5		13.018	0.307	71.1	•	238	291	292		4521
8141	8.4	20 41	55.63	+2.8247	-0.0005	+13 40	-	+13.019	_	71.1	240					4522
8142	8.8	41	58.14	2.8194	0.0004		7 47.2	13.022	0.307	71.3		292 291	292		_	4523
8143	9.0	42	2.45	2.8732	0.0011		4 39.7	13.027		70.1	130		- /-		_	4385
8144	8.8	42	3.94	2.8529	0.0008		0 45.8	13.029	i .	70.1	135					4466
8145	8.9	42	23.38	2.8139	0.0003	14 1	6 48.4	13.050	0.306	71.1	233	291				4422
8146	8.1	20 42	25.23	+2.8001	-0.0001	+15	0 35.6	+13.052	+0.304	71.1	230	294			14	4423
8147	8.9	42	52.80	2.8319	0.0005		0 42.3	13.083	_	71.1	238					4525
8148	8.o ⁸	42		2.8679	0.0010	11 2	4 15.4	13.085	0.311	70.1	133	211				4389
8149	8.6	42	57.05*	2.8093	0.0002		3 4.8	13.087		80.8		293	786	787		4427
8150	8.8	42	59.42	2.8356	0.0006	13	8 55.4	13.090	0.308	70.8	220	246		ı	13	4526
		ur Z. 211			BD 9.0	3	BD 6.		4 10 ^m 5 0):6 A.	5 F	3D 7.8	;	(BD	7.3
	BD 7	.3; Schät	z. 8.0 8.	1 8	BD 7.5											ļ

Nr.	Gr.	A.R. 18	375	Praec.	Var. saec.	Decl. 187	15	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zor	nen		В	. D.
8151	8.7	20 ^h 43 ^m	5:30	+2:8159	-0:0003	+14012'2	8″ı	+13.096	+0.305	71.1	233	291			14°	4429
8152	8.7	43	6.15	2.8063	0.0002	14 43	0.1	13.097	0.304	71.1	236	293				4430
8153	8.8	43	8.08	2.8045	0.0002	14 48 4	3-5 i	13.100	0.304	71.1	236	293			14	4431
8154	8.3	43 1	13.16	2.8203	0.0004	13 58 4		13.105	0.306	71.1	238	292			13	4529
8155	9.0	43 1	8.57	2.8774	0.0012	10 53 5	8.5	13.111	0.312	80.3	130	209	787	788	10	4384
8156	8.9	20 43 2	22.43	+2.8766	-0.0011	+10 56 4	17.7	+13.115	+0.312	70.1	130	209			ſιο	4385]
8157	7.21	_	22.54	2.8174	0.0003	14 8 3		13.116	0.305	77.6	233	-	788		-	4433
8158	9.0		28.79	2.8017	0.0001	14 58 4		13.123	0.303	80.8	230	294		788		4434
8159	8.7		35.69	2.8473	0.0007	12 32 5	1	13.130	0.308	70.1	135	213	•	•		4471
8160	6.42		10.36	2.8560	0.0008	12 4 4	-	13.135	0.309	70.1	135	213				4472
	1						_	-	_		238	_	202			
8161	7·7 7·9 ⁸		4.58	+2.8298	-0.0005	+13 29 4		+13.140	+0.306	71.0		240 209	292			4531
8162			16.71	2.8753	0.0011	11 1 5		13.142	0.311	70.1	130	244				4388
*8163	8.7		58.09	2.8493	0.0007		. 1	13.155	0.308	70.7	215 220	246				4474
8164 8165	8.1	44	o.18	2.8377 2.8680	0.0006	13 5 1	- 1	13.157	0.307	70.8 70.1	133	211				4532
	8.3	44	J.00		0.0010			13.158	0.310	·						4394
8166	8.9		11.32	+2.8366	-0.0005	+13 9 1	1	+13.169	+0.306	71.1	238	292				4535
8167	8.54	44 1	13.89	2.8649	0.0010	11 37 1	1.0	13.172	0.309	70.1	133	211				4397
8168	7.5	44 1	4.22	2.8425	0.0006	_	7.0	13.173	0.307	70.8	220	246				4477
8169	8.5		7.45	2.8042	1000.0	14 53 3		13.176	0.303	71.1	230	294				4439
8170	8.8	44 1	19.45	2.8159	0.0003	14 16 2	11.6	13.178	0.304	71.1	236	293			14	4440
8171	8.9	20 44 3	31.51	+2.8286	-0.0004	+13 36	0.9	+13.192	+0.305	71.1	238	292			13	4536
8172	8.4	44 4	6.18	2.8310	0.0004	13 29	5.3	13.208	0.305	71.1	240	293			13	4538
8173	8.6	44 4	18.43	2.8215	0.0003	13 59 5	3.7	13.210	0.304	71.1	233	291			13	4539
8174	8.06	44 5	51.07	2.8565	0.0008	12 6 2	9.9	13.213	0.308	70.1	135	213			12	4478
8175	8.7	44 5	59.64	2.8277	0.0004	13 40 1	7.8	13.222	0.304	71.1	238	292			13	4541
8176	8.8	20 45	6.24	+2.8190	-0.0003	+14 8 5	2.1	+13.230	+0.303	71.1	233	291			14	4443
8177	8.7	45	9.72	2.8475	0.0007		9.4	13.233	0.306	70.7	215	244				4480
8178	8.5		11.71	2.8170	0.0002	14 15 2		13.236	0.303	71.1	236	293				4446
8179	8.8	. •	8.28	2.8166		14 17 3	- 1	13.254	0.303	71.1	236	293				4449
8180	8.5		34.92	2.8831		10 40 3		13.261	0.310	70.1	130	209				4394
8181			36.02	+2.8816					-	70.1	130	209				4395
8182	8.7 8.6					+10 45 4	1	+13.262	0.309	70.1 70.1	130	209				4396
8183	8.1		13.85	2.8775 2.8671	0.0011	10 59 4	- 1	13.271	0.309	70.1	133	211				4405
8184	8.5		14.76 19.59*	2.8392	0.0010	11 34 13 5 3	9.0	13.272	0.305	80.6	220	246	786	787		4547
8185	8.0 ⁷			2.8327	0.0005	13 27		13.277 13.282	0.304	71.1	238	292	,00	101		4548
1	1		54.31	_				•	-		ľ	•				-
8186	8.7	20 45 5		+2.8069		+14 50 1				71.1	230	294				4451
8187	8.7	45 5		2.8631	0.0009	11 47 5		13.286		70.2		211	213		_	4406
8188	9.0		59.96	2.8255	0.0003	13 50 3		13.288	0.303	71.1	233		_0_			4549]
8189	9.0	46	2.92	2.8639	0.0009	11 45 2		13.291	0.307	83.5		786				44078
8190	8.6	46 1	6.89	2.8911	0.0013	10 15 4		13.309	0.310	77.3	127		515	221	10	4397
8191	8.6	20 46 2	20.52	+2.8265	0.0003	+13 48 2	8.9	+13.311	+0.303	71.1	233					4553
8192	8.4	46 2	29.95	2.8112	1 000.0	14 38 1	1.2	13.321	0.301	71.1	-	294				4456
8193	8.5	46 3	30.91	2.8121		14 35 2		13.322	0.301	71.1		293				4457
8194	8.8	46 3	33.20	2.8608	0.0008	11 56 4	- 1	13.325	0.306	70.1		213				4409
8195	8.6	46 3	35.91	2.8358	0.0005	13 19	0.0	13.328	0.303	70.8	220	246			13	4555
8196	8.6	20 46 3	36.73	+2.8466	-0.0006	+12 43 4	8. 0	+13.329	+0.304	70.7	215	244			12	4486
8197	9.0	46 5		2.8182	0.0002	14 16 5		13.346	0.301	8o.8	_		786	787		4458
8198	8.4	_	6.85	2.8871		10 30 3	1	13.350	0.308	70.0		200	-			4401
8199	9.2	47	0.47	2.8069	1000.0	14 53 5		13.354	0.300	82.7	293					4460]
8200	8.8	47	3.54	2.8377				13.358			220					4557
		5 seq. 0.2 BD +5.2 —	o!6 B.		3D 5.5	8 BD 7.2		4 BD 7.		BD 9.0		BD	8.5		7 BD	- 1
•		~~ ~ ~ ~ ~ ~ ~	•													

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec	Var saec.	Ep.	Zonen	-1-	B.D.
8201	8.9	20h 47m 14.67	+2:8325 -0	0.0004	+13°31'37"7	+13:370	+0.302	71.1	238 292		13° 4560
8202	8.5	47 17.48		0.0007	12 21 0.1	13.373	0.304	70.7	215 244		12 4487
8203	8.9	47 18.51		0.0009	11 34 27.4	13.374	0.306	70.1	133 211		II 4412
8204	8.5	47 20.34	2.8061	0.0000	14 57 38.4	13.376	0.299	71.1	230 294		14 4461
8205	8.9	47 27.26	2.8500	0.0007	12 34 50.6	13.383	0.304	70.7	215 244		12 4488
8206	8.4	20 47 30.29	+2.8591 -	0.0008	+12 5 9.7	+13.387	+0.305	70.1	135 213		12 4490
8207	8.5	47 41.76		0.0010	11 14 1.5	13.399	0.306	70.1	133 211		11 4415
8208	8.9	48 1.59	1	0.0001	14 54 6.6	13.421	0.299	71.1	236 293		14 4465
*8209	8.8	48 6.86	1 - 11	0.0006	12 37 26.9	13.426	0.303	70.7	215 244)
8210	8.8	48 7.19	2.8497	0.0006	12 37 52.9*	13.426	0.303	82.3	244 R		12 4494
8211	8.5	20 48 20.42	+2.8865	0.0012	+10 36 9.5	+13.441	+0.307	70.0	127 200		10 4403
8212	7.9	48 27.02	1	0.0009	11 36 1.1	13.448	0.305	70.1	133 211		11 4420
8213	7.8	48 34.70	1 1	0.0011	10 58 4.0	13.456	0.306	70.1	130 209		10 4404
8214	8.9	48 37.23	1 1	0.0011	10 55 24.5	13.459	0.306	70.1	130 209		10 4405
8215	8.7	48 39.05	1 . 1	0.0003	13 40 57.2	13.461	0.300	71.1	238 292		13 4565
				Ť				1			
8216	8.8 8.6	20 48 51.87	00	0.0004	+13 26 29.0	+13.475	+0.300	70.8	220 246 238 292		13 4567
8217 8218	8.6	48 56.19	1 007	0.0004	13 32 17.8	13.480	0.300	71.1	I * '.		13 4568
11	8.8	49 5.88	','	0.0006	12 41 17.3	13.490	0.302	70.8	220 246		12 4499
8219 8220	8.8	49 10.80	1 2	0.0011	10 47 6.0 10 12 42.2	13.495	0.305	70.1 77.6	130 209 127 200 52	86	10 4409
1	1		1	Ĭ	•	.13.497	0.306			, 300	,,,,
8221	8.8	20 49 16.15	00	1 100.0	+10 48 30.4	+13.501	+0.305	70.1	130 209		10 4410
8222	8.8	49 18.42	1	0.0013	10 13 50.6	13.504	0.306	77.6		7 586	[10 4411]
8223	8.7	49 20.54	1	0.0007	12 21 26.9	13.506	0.302	70.7	215 244	0-	12 4500
8224	9.0	49 26.57		0.0003	13 50 23.0	13.513	0.299	80.8	233 291 78	5 787	13 4570
*8225	9.1	49 28.13	2.8289	0.0003	13 50 29.3	13.514	0.299	71.1	233 291		,
8226	8.7	20 49 37.57	+2.8321	0.0003	+13 40 14.5	+13.524	+0.299	71.1	238 292		13 4571
8227	8.7	49 37.79	1	1 100.0	10 55 12.2	13.525	0.304	80.3	130 209 78	6 787	10 4413
8228	6.11	49 40.71	1 1	8000.0	12 5 28.8	13.528	0.302	70.6	213 215 24	4	12 4501
8229	5.6	49 41.51	1	0.0005	13 14 44.3	13.529	0.300	70.8	220 246		13 4572
8230	8.6	49 54.36	2.8913	0.0012	10 24 0.3	13.542	0.305	70.0	127 200		10 4414
8231	8.8	20 50 0.65	+2.8600 -0	0.0007	+12 9 3.0	+13.549	+0.302	70.7	215 244		12 4502
8232	8.o ²	50 1.76	2.8373	0.0004	13 24 25.1	13.550	0.299	84.2	292 786 78	7	13 4575
8233	8.8	50 4.46	2.8779	0.0010	11 9 13.4*	13.553	0.303	80.3	130 209 78		II 4427 :
8234	8.6	50 6.56	2.8486	0.0006	12 47 13.3	13.556	0.300	80.6	220 246 78	6 788	
8235	9.3	50 7.56	2.8778	0.0010	11 9 53.3	13.556	0.303	92.3	787 788 R		[11 4428]8
8236	7.9	20 50 10.71	+2.8099 -	0.0000	+14 54 53.3	+13.560	+0.296	71.1	230 294		14 4475
8237	8.8	50 15.74	1 - 1	0.0007	12 12 49.2	13.565	0.301	70.6	213 215 24	4	12 4504
8238	7.64	50 32.59	1 1	1000.0	14 20 16.0	13.584		71.1	236 293	•	14 4478
8239	7.95	50 37.95	1)	0.0002	14 12 18.4	13.589	1	71.1	233 291		14 4479
8240	8.3	50 42.72	2.8740	0.0009	11 24 18.4	13.594	1	70.1	133 211		11 4429
8241*	8.5	20 50 46.78		0.0006	+12 30 51.6	+13.599		77.3	215 244 78	6	12 4507
8242	8.7	50 54.69		0.0012	10 29 49.3	13.607		76.9	130 209 78		10 4418
8243	8.8	50 55.30		0.0007	12 9 2.5	13.608	1 .	70.6	213 215 24		12 4508
8244	9.0	50 55.72	1	0.0012	10 21 22.4	13.608	1	70.0	127 200	•	10 4419
8245	8.6	50 56.99		0.0007	12 15 32.5	13.610	1	70.7	213 244		12 4509
8246	8.7	20 51 17.84				1			130 209 78	R	1
8247	9.0	51 18.18	1	0.00011	+10 41 48.1	+13.632 13.632	1	76.9	213 215		10 4421
8248	9.0	51 20.94		0.0000	11 50 22.5 14 39 30.7	13.632		70.6 82.7	213 215 294 R		11 4433 [14 4483]
8249	9·3 8.5	51 23.06	1	0.0001	14 39 30.7	13.638		-	236 293		14 4485
8250			1 _ 1	1000.0		i .	1		233 236 29	I 203	
- 3-									. 55 -59	- 73	
	٠ 6	.5 6.7 5.0	² BD 8.6	* L	= BD -10°	4 BD 7.	0 1	BD 7.2			

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl	. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
8251	8.8	20 ^h 51	m 29:88	+2:8305	-0.0002	+13°	51' 30.2	+13.645	+0.297	84.2	202	787	788		130	4582
8252	8.8	,	35.59		-0.0009		21 5.3	13.651	0.301	70.1		211	•			4434
8253	8.7	_	44.07	1	-0.0004		26 51.6	13.660	0.297	82.3	238					4584]
8254	8.5 ¹	52		1	-0.0007	12	3 36.7	13.682	0.299	70.1	•	213				4436
8255	8.5	52		1	-0.0013	10	9 24.6	13.688	0.303	77.6	127		527	586	1	4423
		_		1		ĺ	-				•		J-1	J	ł	
8256	8.7	_	13.60	+2.8769	1		18 31.8	+13.691		70.1	133	211			1	4437
8257	6.32	52			-0.0012		21 29.2	13.703	1	70.1	130	209			l	4425
8258	8.9	52	•		-0.0008	l	45 22.0	13.716	0.299	70.1	135	213			i .	4439
8259	8.6	52			-0.0001		22 4.6	13.717	0.294	71.1	233	291				4491
8260	8.18	52	46.72		1000.0—	14	26 57.0	13.727	0.294	71.1	236	293			14	4493
8261	8.9	20 52	49-59	+2.8175	0.0000	+14	39 1.5 *	+13.730	+0.294	8o.8	230	294	786	787	14	4494
8262	8.7	52	51.90		-0.0002	13	48 47.2	13.732	0.295	80.8	240	292	786	787	13	4591
8263	8.7	52	54.52		-0.0003	13	40 50.4	13.735	0.295	70.8	220	246			13	4590
8264	8.6	53	9.17	2.8301	-0.0002	13	58 26.2	13.751	0.294	71.1	233	291			13	4592
8265	8.8	53	21.71	2.8801	-0.0010	11	10 45.9	13.764	0.299	70.1	133	211			11	4446
8266	8.84	20 53	22.58	+2.8105	+0.0001	+15	4 1.9	+13.765	+0.202	82.7	294	R			[IA	4499]
8267	7.8	53		1	1000.0+	-	5 18.1	13.767	0.292	71.1		294			I -	4304
8268	8.9	53		2.8163	1		45 42.4	13.780	1	80.8	236		786	787		4500
8269	8.7	53		1	-0.0003		32 53.5	13.797	0.294	70.8	_	246	,	,-,		4596
8270	8.9	54		1 -	+0.0001	_	58 15.9 *			80.8			786	788		4504
11 ' 1	_	_		1	1			i	i				,	,		- 1
8271	8.7	20 54			-0.0003		27 38.7	+13.854	- 1	70.8		246			_	4597
8272	8.4	54		1	-0.0006		28 56.9	13.856		71.0		244	296		12	4518
8273	9.9	54		1	-0.0006	1	27 53.3	13.863	0.295	82.7	296	_			_	_
8274	8.8	54			-0.0001		7 15.4	13.865	1	90.5		787			l .	4506
*8275	8.9	55	0.99	2.8577	-0.0006	12	31 27.4	13.869	0.295	71.0	229	244	296		12	4519
8276	8.4	20 55	1.15	+2.8213	0.0000	+14	34 5.7	+13.869	+0.291	71.1	236	293			14	4507
8277	7.8	55	10.21	2.8765	-0.0008	11	27 55.9	13.879	0.297	70.2	133	211	215		11	4452
8278	9.0	55	24.98	2.8286	1000.0	14	10 52.5	13.894	0.291	90.5	786	787			14	4511
8279	8.o ⁶	55	25.58	2.8130	100001	15	3 1.5	13.894	0.290	77.6	230	294	788		14	4512
8280	8.7	55	26.84*	2.8980	-0.0012	10	14 49.8	13.896	0.299	77.6	127	200	527	586	10	4440
8281	8.8	20 55	45.23	+2.8830	-0.0010	+11	4 5.9	+13.915	+0.207	70.1	130	209			10	4443
8282	8.8	55			-0.0012	10	9 12.7	13.916	_	85.2	527	586			_	4442]
8283	7.9	56	-	1	-0.0004	12		13.933	1	70.8	220	246			-	4525
8284	8.9	56			-0.0012	10	7 32.0	13.936		85.2	527	586				4444]
8285	8.9	56		1 : -	-0.0001	14	5 1.7*		1	8o.8	233	291	786	787		4514]
		•	•	1		i i		!					•		i	
8286	8.9	20 56		+2.8307				+13.939		80.8	1	291	786	707	1	4515
8287	8.4		16.49	1	-0.0001		56 55.2	13.948		71.1		291				4600
8288	8.7		17.56	1	+0.0001		0 6.2	13.949	0.289			294				4516
8289	8.9	_	20.43	1	-0.0002		34 41.7	13.952	1	71.1		292	~00			4601
8290	9.0	_	21.82	1	-0.0006	l	14 5.4	13.954	!	77-4		244	100		'*	4526
8291	9.1	_	22.74	+2.8649	-0,0006	+12		+13.955		81.1		788			-	- }
. 8292	8.8	56	23.10	2.8653	-0.0006	12	9 38.9	13.955	0.294	76.9		213			1	4527
8293	8.9	_	23.11	1	-0.0012	10	7 12.6	13.955	0.298	78.8			527	788		4445
8294	8.6		31.47	1	-0.0006	12	6 31.6	13.964	1	70.1		213				4529
8295	8.8	56	39.52	2.8677	-0.0007	12	2 23.1	13.972	0.294	70.1	135	213			11	4456
8296	7.3	20 56	39.93	+2.8829	-0.0009	+11	9 55.6*	+13.973	+0.296	70.1	133	211		ļ	11	4457
8297	8.9		42.12	I .	-0.0006		23 57.1	13.975				244	296			4530
8298	8.1		46.28		-0.0010		47 16.7	1				209	•			4449
8299	9.0	56			-0.0012		13 38.3		!			586			I .	4450]
8300		-	58.42		-0.0005			13.992				244	296		ı	4532
[) 5.2				294; BD		5 9.3 10.5	-		. 788	röthl		,i
I		•		•					•				•			

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
8301	7.0 ¹	20 ^h 57 ^m 7.92	+2:8294 0:0000	+14°14′14.5	+14.002	+0.289	71.1	236 293	14°4518
8302	9.3	57 8.16	2.8826 -0.0009	11 12 21.5	14.002	0.295	82.2	215 R	[11 4459
8303	8.6	57 12.61	2.8424 -0.0002	13 30 17.1	14.007	0.291	70.8	220 246	13 4603
8304	9.0	57 14.34	2.8323 -0.0001	14 4 47.8	14.009	0.290	71.1	233 291	14 4519
8305	8.9	57 21.71	2.8603 -0.0005	12 29 57.7	14.016	0.292	71.2	244 296	[12 4536
8306	8.9	20 57 30.63	+2.8605 -0.0005	+12 29 34.9	+14.025	+0.292	71.0	229 244 296	12 4537
8307	8.6	57 33.48	2.8187 +0.0001	14 51 50.8	14.028	0.288	71.1	230 294	14 4520
8308	8.7	57 45.28	2.8776 -0.0008	11 31 31.8	14.041	0.293	70.1	133 211	11 4463
8309	9.3	57 45-47	2.8848 -0.0009	11 6 33.3	14.041	0.294	82.2	209 R	[11 4464
83103	8.4	57 46.05	2.8161 +0.0002	15 1 21.8	14.042	0.287	71.1	236 293	14 4522
8311	8.5	20 58 5.39	+2.8822 -0.0009	+11 16 24.3*	+14.062	+0.294	75-3	133 211 215 786	11 4465
8312	7.7	58 9.24	2.8368 -0.0001	13 52 42.5	14.066	0.289	71.1	238 292	13 4607
8313	8.2	58 9.99	2.8665 -0.0006	12 11 2.3	14.067	0.292	70.1	135 213	12 4538
8314	9.1	58 18.56	2.8854 -0.0009	11 5 59.0	14.075	0.294	70.1	130 209	[11 4466
8315	8.7	58 24.36	2.8307 0.0000	14 14 15.3	14.082	0.287	71.1	233 291	14 452
8316	8.0	20 58 37.87	+2.8782 -0.0008	+11 31 45.7	+14.096	+0.292	70.2	133 211 215	11 4468
8317	7.7	58 54.05	2.8712 -0.0006	11 56 57.3	14.112	0.291	70.1	135 213	11 4470
8318	8.5	58 54.52	2.8858 -0.0009	11 6 18.3	14.113	0.293	80.3	130 209 786 787	11 446
8319	9.2	58 56.56	2.8379 -0.0001	13 51 46.0	14.115	0.288	82.7	292 R	
8320	8.7	59 3.56	2.8665 -0.0006	12 13 33.4	14.122	0.291	70.1	135 213	12 454
8321	8.9	20 59 4.67	+2.8761 -0.0007	+11 40 25.2	+14.123	+0.292	70.1	133 211	11 447
8322	8.78	59 22.39	2.8265 +0.0001	14 31 58.2	14.142	0.286	71.1	236 293	14 452
8323	8.94	59 32.95	2.8374 -0.0001	13 55 35.2	14.153	0.287	71.1	233 291	[13 461
8324	6.7	59 54.99	2.8218 +0.0002	14 49 53.7	14.175	0.285	71.1	230 294	14 453
8325	9.0	21 0 9.71	2.8767 -0.0007	11 41 44.2	14.191	0.290	82.2	215 R	[II 447;
8326	9.0	21 0 12.36	+2.8596 -0.0004	+12 41 16.1	+14.193	+0.288	70.8	220 246	
8327	9.0	о 13.68	2.8395 -0.0001	13 50 38.1	14.195	0.286	71.1	238 292	[13 4616
8328	8.8	0 14.34	2.8597 -0.0004	12 40 58.8	14.195	0.288	70.9	5 Beob.	12 454
8329	8.7	0 23.09*	2.9011 -0.0011	10 16 47.3	14.204	0.293	77.6	130 209 527 586	10 446
8330	8.8	0 24.01	2.8396 -0.0001	13 51 1.4	14.205	0.286	80.8	238 292 786 787	13 461
8331	8.6	21 0 28.04	+2.8610 -0.0004	+12 37 8.6	+14.209	+0.288	71.0	229 244 296	12 454
8332	9.0	0 28.72	2.8829 -0.0008	11 20 47.6	14.210	0.290	70.1	133 211	11 447
8333	8.45	0 28.77	2.8604 -0.0004	12 39 11.5	14.210	0.288	71.0	229 244 296	12 454
8334	8.9	o 36.58	2.8839 -0.0008	11 17 39.3	14.218	0.290	70.1	133 211	II 447
8335	8.8	0 41.83	2.8624 -0.0004	12 33 6.1	14.224	0.288	70.7	5 Beob.	12 454
8336	9.26	21 0 42.65	+2.8778 -0.0007	+11 39 35.8	+14.224	+0.290	93.8	R	[11 448
8337	8.4	1 10.47	2.8387 0.0000		14.253		71.3	7 Beob.	13 461
8338	8.57	1 17.71	2.8221 +0.0002	14 53 57.5	14.260	0.283	71.1	236 257 293	14 453
8339	8.6	I 23.84	2.8309 +0.0001	14 24 14.8	14.268	0.284	71.0	233 236 257 291	
8340	8.9	1 36.63	2.8598 -0.0004		14.280		71.2	229 296	12 454
8341	7·38	21 1 41.03	+2.8180 +0.0003	1	+14.284		72.1	298 321	15 434
8342	8.4	I 42.32	2.8410 0.0000	1	14.286	'	71.3	7 Beob.	13 462
8343	8.8	1 56.39	2.8702 -0.0005	12 9 46.1	14.300	0.287	71.3	5 Beob.	12 454
8344	8.8	2 1.18	2.8845 -0.0008		14.305		70.8	217 253	11 448
8345	7.39	2 2.90	2.8357 0.0000	14 10 15.0	14.307	0.284	70.8	236 257	14 454
8346	8.4	21 2 4.85	+2.8621 -0.0004		+14.309		71.2	229 296	12 455
8347	8.4	2 14.56	2.8258 +0.0002		14.319	0.282	70.8	236 257	14 454
8348	8.2	2 16.80	2.8695 -0.0005		14.321		71.2	6 Beob.	12 455
8349	8.5	2 25.80	2.8577 -0.0003	_	14.330	0.285	71.4	240 260 297 320	
8350	8.6	2 48.41	2.8879 -0.0008					217 253	11 448
		• •		-		•	•	'	• •

Nr.	Gr.	A.R. 18	875	Praec.	Var.	Decl. 1	875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zor	nen		В.	D.
83511	8.6	21h 2m	49:47	+2.8184	+0.0004	+15°1:	2' 30."9	+14"354	+0.281	81.3	298	321	792	795	150	4347
8352	8.6	2 !	55.28	2.8593	-0.0003	12 5	1 16.6	14.360	0.285	71.0	227	229	296		12	4555
8353	8.9	2 !	59.09		+0.0003	15	9 24.1	14.364	0.281	71.9	295	298	321		15	4349
8354	9.0	3	16.86	2.8866	-0.0008	11 1	6 12.6	14.382	0.287	71.3	5 Be	ob.			11.	4490
8355	8.9	3	17.24	2.8917	-0.0009	10 5	8 5.0	14.383	0.288	70.8	217	253			10 .	4469
8356	9.0	21 3	49.08	+2.8978	-0.0010	+10 3		 +14.415	+0.288	84.0	253	792	795		10	4474
8357	8.2	•	55.17	1	-0.0010	10 3		14.421	0.287	75.6	207			792		4476
8358	9.1	4	9.09		-0.0005	11 5		14.435	0.285	71.2	229		•	.,		4494
8359	8.4	. 4	9.47		-0.0011	_	3 52.5	14.435	0.288	82.2	6 Be	ob.				4478
8360	8.2	4	10.43	1	-0.0005	12	2 54.6	14.436	0.285	71.2	229	296				4495
8361	9.1	21 4	12.26	+2.8773	-0.0006	+11 5:	2 0.0	+14.438	+0.285	71.2	6 Be	ob.			11	4496
8362	8.7		1 2.68		-0.0006	_	5 51.0	14.439	0.285	71.0	240		260	207		4497
83632	9.0	•	33.40		+0.0004		2 27.3	14.459		81.3	· -	•	792		1	4357
8364	8.1		35. 2 6	1	+0.0003		4 40.7	14.461	0.280	70.8	236	-	1,,-	173	-	4550
8365	8.6	5	3.46		+0.0003		6 49.5	14.490	0.279	72.1		321				4552
			_	1		_	· · ·			1		_			'	.55
8366	9.4	_	28.38	+2.8636	ì	+12 4		+14.515	+0.282	83.7	1 ''	R			_	
8367	9.4		32.15		-0.0003		3 47.8	14.519	0.282	83.2	1 '	R				
8368	8.0		48.45	1	-0.0004		6 27.4	14.535	0.282	71.2	229	•		-06		4569
8369	8.4	6	2.80*		-0.0011		7 35.9		0.285	77.9	1		527	586		4481
8370	8.5 ⁸	6	9.71		+0.0002	14 1:	2 25.3	14.557	0.279	70.8	236				14	4554
8371	8.8	21 6	9.83*	+2.8643	-0.0003	+12 4	4 17.3	+14.557	+0.281	71.3	5 Be	ob.		•	12	4570
8372	7.2	6	11.12	2.8890	-0.0007	11 10	6 13.4	14.558	0.283	70.8	224					4502
8373	8.8	6	11.71	2.8242	+0.0004	15	5 59.3	14.558	0.277	71.9	295		321			4368]
8374	9.0	6 2	20.31	2.9011	-0.0009	10 3	3 4.8	14.567	0.285	80.7	217		792	795	10	4482
*8375	8.8	6 ;	31.13	2.8430	+0.0001	14	1 12.3	14.578	0.278	71.3	5 Be	ob.			13	4638
8376	8.5	21 6	34.13*	+2.9075	-0.0010	+10 10	0 39.2	+14.581	+0.285	82. ī	6 Be	ob.			10	4484
8377	8.6		54.82	2.8725	0.0004	I2 I	7 38.4	14.602	0.281	71.2	229	296			12	4572
8378	8.4	7	0.23		+0.0004	15	4 29.4	14.607	0.276	71.9	295	298	321		14	4556
8379	8.6	7	4.59	2.8492		13 4	I 22.4	14.611	0.278	71.2	6 Be	ob.			13	4640
8380	8.7	7	11.58	2.8899	-0.0007	11 1	5 53.6	14.619	0.282	70.8	224	254			11.	4506
1828	8.0	21 7	12.43	+2.8729	-0.0004	+12 I	7 17.4	+14.619	+0.280	71.2	229	296			_	_
8382	8.4	•	18.77	2.8994			1 53.6	14.626	0.283	70.8		253			10	4487
8383	8.9		21.76	2.8495	0.0000	•	1 9.5	14.629	0.278	71.4			297	320	[13	
8384	8.8	•	24.77		-0.0008		5 10.4	14.632	0.282	70.8	217	253			10	4488
8385	8.9		42.27	2.8804	-0.0005	-	1 50.1	14.649	0.280	70.8	224	254				4509
8386			•	+2.9074	-0.0010	_	_	+14.652	+0.282	77.9	207	242	527	586	10	4490
8387	9.0 8.6		44.90 48.19	2.8508	0.0000		4 9.9 8 7.1*		0.277	71.3	5 Be		J-1	,,,,		4643
8388	9.5		40.19 53.75	2.8923	-0.0007		9 27.0	14.660	0.281	93.9	R				,	
*8389	8.6		53·15 54.80	2.8923	-0.0007		9 33.7	14.662	0.281	70.8	224	254			} I I .	4510
*8390	9.0		56.07	2.9019	-0.0009		4 48.7	14.663	0.282	70.8	217				10	4491
					-			l		1			705		l	
8391	8.9	21 8	1.46	+2.8666	-0.0002	+12 4:		+14.668	+0.279	84.2	297 229		175			4575 4576
8392	8.6	8	3.26		-0.0003		4 28.4 3 33.8	14.670	0.279	71.2 70.8	236					4570 4644]
8393	9.2 8.7	8 8 :	7.40 10.68	2.8553	-0.0009	_	3 33.0	14.677	0.277	70.8	217					4492
8394 8395	8. ₃		11.20	1 -	-0.0003		8 20.9	14.678	0.279	71.2	229				ľ	4578
1							-	1	[1					
8396	8.6		11.69		-0.0002	+12 4		+14.679	+0.278	71.2	6 Be					4577
8397	8.9		38.59		0.0000		0 5.4	14.705	0.277	82.4	257					4646]
8398	8.4	l .	41.65		+0.0001		7 32.3	14.708	l .	71.7	260					4647
8399	9.2		47.68		-0.0005		8 31.7	14.714	0.279	82.3	240		866			4517]
8400	8.5	8 9	58.56	2.8673	-0.0002	12 4	3 29.5	14.725	0.278	80.9	229	290	792	795	12	45 0 3
	1 9	™6 praeč. 1	:5 1:4	В. э	9.º6 prae	ec. 1:8 1:2	A.	8 BD 8.	0	•						



Nr.	Gr.	A	.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl	l. 18	75	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
8401	9.1	21h	8°	58:77	+2.8801	-0.0004	+110	56'	58:2	+14.725	+0.279	70.8	224	227	254		110	4518
8402	8.9		9	8.16	2.8663	-0.0002		_	39.7	14.734	0.277	81.1	260	321	792	795	l .	4585
8403	8.8		9	8.17	2.8675	-0.0002	•		16.4	14.734	0.277	80.9	229	296	792	795		4584
8404	9.0			15.67*	2.8324	+0.0004			18.8*	14.742	0.274	76.6	295	298			_	4569
8405	9.0		9	21.04*	2.9044	-0.0009			45.0	14.747		77-4	217	253	795		_	4494
8406	8.4	21	9	35.16	+2.9081	-0.0009	+10	16	34.5	+14.761	+0.281	76.5	s B	Beob.			10	4496
8407	8.4		9	35.32	2.8568	0.0000			23.6	14.761	0.276	70.8		257				4650
8408	9.1		ģ	38.12	2.8805	-0.0004	_	-	43.9	14.764	0.278	82.3	227				_	4521]
8409	8.91		9	38.77	2.8654	1000.0—			47.8	14.765	0.276	71.7		297	320			4586
8410	8. I ²		9	50.23	2.8972	-0.0007		-	38.5	14.776	0.279	70.8	ı	253	•			4498
8411	8.5	21	9	51.43	+2.8222	+0.0004	+14	48	44-4	+14.777	+0.273	71.9	295	298	321		ī.a	4571
8412	8.78		9	55.55	1	1000.0	13	5	6.6	14.781	0.276	71.2		297	J			4651
8413	7.74		9	58.27	2.9102	-0.0010	1	-	0.3*	14.784	0.280	76.5		Beob.				4499
8414	8.5	}	10	4.32	2.9065	-0.0009	l .		38.8	14.790	0.280	70.8	ľ	253				4500
8415	8.8			21.64	2.8516	! - !	13		2.0	14.807	0.274	90.6		795				4652
					1	1	1			1								. !
8416	8.5	21				1000.0+	+13		33.6	+14.812		70.8	236	• •			_	4653
8417	8.6		10	• •	2.8843	1	11	-	9.4	14.817	0.277	70.8	1.	254				4526
8418	9.0 8.7		10	0.0	2.8607	0.0000	13		0.8	14.823	0.275	70.8		257	201			4655
8419	_ `		10	38.30		0.0004			30.5	14.823	0.272	71.9		298	321			4575
8420	8.4		10	39.92	2.8597		l .		53.2	14.825	0.274	71.3	"	Beob.				4656
8421	8.6	21	10		1	-0.0004	+11	48	46.8	+14.832	+0.277	70.8		2 54				4528
8422	7.9		10	57-47	2.8575	+0.0001	13	25	54.2	14.842	0.274	71.7		297	320		13	4658
8423	8.9		II	7.37	1	0.0008	10	37	47.3	14.852	0.278	70.8	217	2 53				4503
8424	8.6		11	9.82		-0.0007	11		16.3	14.854	0.277	70.8		253				4504
8425	8.6		II	19.43*	2.8960	0.0006	11	6	35.8	14.864	0.277	80.7	224	254	792	795	11	4530
8426	8.9	21	II	20.88	+2.9107	-0.0009	+10	I 2	14.0	+14.865	+0.278	79.0	6 B	leob.			10	4506
8427	8.7		11	32.42		-0.0004	11	50	4.4	14.876	0.276	70.8	224	254			11	4531
8428	8.76		11	53.56	2.8653	0.0000	13	0	56.6	14.897	0.273	71.0	227	229	240	296	12	4588
8429	1.8		11	56.95	2.8489	+0.0003	14	0	53.6	14.900	0.272	71.7	260	297	320		-	4664
8430	8.8		I 2	2.56	2.9036	-0.0008	10	40	47.8	14.906	0.277	84.0	217	792	795		10	4508
8431	8.8	21	I 2	10.40	+2.8799	-0.0003	+12	8	40.0	+14.913	+0.274	71.2	229	296			12	4590
8432	8.6		12	13.77		-0.0008			51.9*	14.917	0.277	84.0	217	-	795			4509
8433	8.9		12	17.07	2.9099	-0.0009	10	17	55.3	14.920		85.2	527	586			[10	4511]
8434	9.0		12	22.79	2.9125	-0.0009	10	8	34.6	14.925	;	76.3 76.9	5 B	eob.				4512
8435	9.0		12	28.98	2.8789	-0.0003	•		17.6	14.932	0.274	80.9	229	296	792	795	I 2	4591
8436	7.37	21	12	32.45	+2.8081	-0.0006	+11	2	45.8	+14.025	+0.275	70.8	22.1	253	254		10	4514
8437	9.58			47.23	l	-0.0006	i e		3.9	14.935	0.275	82.4	254		-34			4515
8438	6.79			48.81		-0.0007			39.4	14.951	0.276	70.7]) 250	253	-	4516
8439	8.3			51.15	1 2 1	+0.0005			0.5	14.953		70.8		257	a, -J	55		4582
8440	8.2			59.09	2.8660	-			28.6	14.961	0.272	71.7		297	320			4592
8441	8.910	21		16.72		-0.0001	+12					82.3	240		-		_	_
8442	9.511	-:		35.13		-0.0001			56.0	+14.978 14.996	0.274	82.4	254 254				L	4593] —
8443	8.3			38. 2 5	_	+0.0003			35.9	14.990	1	71.7		297	320		12	4674 .
8444	8.8			42.43		+0.0006			58.8	15.003	: 1	71.9		298				4585
844512				44.45		1000,0		-	36.3	15.005	1	71.2		296	J			4596
		٠.			1						l		l					,
8446 8447	8.9 8.8	21		51.68 58.76		-0.0006	+11	٠.	9.5	+15.012		70.8 85.7		253 501			1	4522
8448	7·5			58.76		-0.0009 -0.0002			29.2 6.0	15.018		85.7		591 206				4523]
8449	7·5 8.7		14	4·37 10.22	l	-0.0002	1	_	6.2	15.024	1	71.2	I .	296 206				4600 4601
8450	8.0			24.91		-0.0002			52.1	15.030	-	71.2 70.8	224	296				
J-50											-	-		-				4541
		D 9.5	;	² BE		8 BD 9.2				8.1 6.5 8.		BD 8.0		D 9.3		7 7.5	7.7	6.7
	8 9.0 1 13 0 ^m s	DTRE	c. F8	AEFR .	⁹ Z.253 r 9 [™] 2 praec	Oth S* Se* A			ur Z.	240; BD	9.5	11 (9.1 1	0.0;	10 * 5	seq. c).5 I	.5 B.
1	7.3	Piac	~• J	43 P.,	2.0 hracc													



Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Dec	l. 187	5	Ргаес.	Var. saec.	Ep.		Zor	nen		В	. D.
8451	8.8	21 ^h 14 ¹	n 28:27	1	-0:0006	+116	4'2	o : 6*	+15:047	+0.273	70.8	217	253			100	4525
8452	8.3	14	33-93	2.8741	-0.0001	12	38 2	2.2	15.052	0.270	71.2	229	296			I 2	4602
8453	8.5	14	35.58	2.8688	0.0000	12	58	4.7	15.054	0.270	79.2	5 E	eob.			12	4603
8454	8.5	I 4	40.62		+0.0005	14	24 2	7.2	15.059	0.268	71.9		298	321		14	4588
8455	9.1	14	41.84	2.8733	0.0000	12	42	3.6	15.060	0.270	71.2	229	296			12	4605
*8456	8.9	21 14	42.32	+2.8341	+0.0007	+15	5 5	0.7	+15.060	+0.266	71.6	295	298			15	4393
8457	8.31	15	6.87	2.8553	+0.0003	_	49 4		15.084	0.268	70.8	227	257			13	4677
8458	8.9	15	11.79	2.8668	+0.0001	13	7 4	4-3	15.089	0.269	71.7	260	297	320		13	4680
8459	8.62	15	14.53	2.8397	+0.0006	14	47 4	9.9	15.092	0.266	70.8	241	257			[14	4590]
8460	8.9	15	21.56	2.8752	-0.0001	12	37 2	1.1	15.098	0.269	71.2	229	296			12	4610
*8461	8.7	21 15	38.73	+2.8419	+0.0006	+14	4I 1	8.9	+15.115	+0.266	71.9	295	298	321		14	4594
8462	8.9	15		1	-0.0008		18 3	- 1	15.125		76.7 77.4		eob.	•			4531
8463	8.9	16		1 : .	+0.0006	į	44 4			0.265	82.3	24 I				_	4596]
8464	8.5	16	_	2.8514	+0.0004		9 2		15.156	0.266	70.8	227	257			14	4597
8465	9.1	16	24.05	2.9112	-0.0008	10	25 2	4.0	15.158	0.271	70.7	207	242($\delta \frac{1}{2}$):	250	10	4533
8466	9.1	21 16	-	-1-2.8847	-0.0001	+12	5 5	5.1	+15.165	+0.260	70.8	224	254			[12	4612]
8467	8.5	16	• •		1000.0—		21 3		15.175	0.268	71.2		296			-	4614
8468	8.6	16		1	+0.0006		48 1		15.192	0.264	71.9	295	298	321			4600
8469	8.7	17			+0.0003		47	-	15.212	0.265	70.8	227	257	-			4689
8470	8.6	17	•		-0.0005	_	1 5		15.215	0.269	70.8	217	253				4535
8471	8.8	21 17	31.01*	±2 8261	+0.0008	T E	10 3	10	+15.222	±0.262	76.6	295	298	321	702	15	4407
8472	7.3	17		1	+0.0003	_	30 5		15.228	0.265	71.7	260	297	320	13-		4692
8473	8.48	17		,	+0.0007	_	44 2	•	15.233	0.263	71.9	295		321		_	4604
8474	8.24	17		1	+0.0005	ł	16 3		15.235	0.264	70.8		257	•			4605
8475	8.8	17			-0.0001	12		9.0	15.236	0.267	71.0		229	254	296		4617
8476	8.5	21 18	· -		-0.0008	+10		0.2	+15.255	+0.270	76.5 76.9	e P	eob.			10	4537
8477	8.5	18	5.46 11.65		-0.0002	12			15.260	0.267	71.2	_	296				4620
8478	9.1	18	12.18	,	+0.0004			7.9	15.261	0.264	82.4	257	R				4693]
8479	8.9	18	21.25		100001	_	48 2		15.269	0.265	71.7	1 1	320				4622
8480	7.7	18	42.55	2.8575	+0.0004	13	56 2	6.5	15.290	0.263	70.8	227	257			13	4694
8481	9.1	21 18	47.06	: - +2 8 6 6 8	+0.0005	4.12	59 2	24.0	+15.294	+0.263	70.8	227	257			[13	4695]
8482	7.9	18	47.13	1	+0.0008	_	14 4	-		0.261	90.6	792	795			• •	4411
84835	8.9	18	51.51	1	+0.0002	13		3.2	15.298	0.264	71.7		297	320			4696
8484	8.3	19	3.74	2.8782			39 3	-	15.310	0.264	71.2	229	296	•			4624
8485	8.8	19	6.87	2.8570	+0.0005	14		7.7	15.313	0.262	70.8	227	257			13	4700
8486	10.4 6	21 10	16 71	±2 8661	+0.0003	4.12	26 1	2.2	+15.322	+0.263	82.4	260	R			[13	4701]
8487	8.17	•	19.53		+0.0003	_	53 2	-	15.324	0.264	90.6		795			-	4625
8488	8.78	-		2.8787	[39 1		15.326	0.264	82.7	296					4626]
8489	8.1		23.56	!	-0.0005		48 3		15.328	0.267	70.8	-	253				4542
8490	8.7		23.56		1000.0—		13 1		15.328		80.9		296	792	795	12	4627
8491	8.8		27.57		_o.ooo6	+10	33	1.2	+15.332		70.8	217	253			10	4543
8492	8.5		27.83*	- •	+0.0005		55 5		15.332	0.262	80.7		257	792	795		4702
8493	8.0	19			-0.0004		6 4		15.333		70.8		254	• •	. , ,		4559
8494	8.4	-	30.78		+0.0008		59 3		15.335	0.260	71.6		295	298	321		4607
8495	7.69	19		_	+0.0008		4 4		15.355	0.260	71.6		295				4609
8496	8.9	21 19	58.76	i	+0.0005		55		+15.361	+0.261	70.8	227	257			13	4704
8497	8.6	20	1.70	2.8849			18		15.364		80.9		296	792	795		4629
8498	8.810		2.80		+0.0003		17 2		15.365	0.262	95.7	R(2)	-				4705
8499	8.7	20	3.82		-0.0001		59 5	-	15.366	0.264	_		254				4563
8500			10.33	1	+0.0003		12				_	260					4706]
		D 9.0	2 BE		⁸ BD 9.0		BD 9				5 35"B.	6	9.4	11.5		7 BD	8.7
	в ВD 9		9 BD 6.8								5 35 ⊅. 4; 9 [™] .5 pra					22	,
	,	-	•											-			
1																	

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Decl. 1	875	Praec.	Var.	Ep.		Zone	en en	 	3. D.
				1	saec.				saec.		<u> </u>			↓	
8501	9.0	21 h 201	12:75	+2:8406	+0,0008	+15° 5	59.9	+15:374	+0.260	71.6	241	295	298 32		4415
8502	8.8	20		2.8953	0.0002	• •	51.5	15.390	0.264	70.8	224	254			4565
8503	7.61	20	42.19	2.8722	+0.0002		53.2	15.402	0.262	71.5			297 320		4708
8504	7.12	20		20194	-0.0007	10 7		15.409		76.5 76.9	-	eob.			4547
8505	8.7	20	•	2.9148	-0.0006	_	55.3	15.417	0.265	70.7			1) 250	1	4549
8506	8.7	21 21	8.91	+2.8991	-0.0003	+11 27	-	+15.427	i	70.8	224	254			4566
8507	8.8	21	15.62	, ,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	-0.0002	11 40	_	15.433	0.263	70.8	224	254			4567
8508	8.6	21	•	2.8662	+0.0004		20.6	15.437	0.260	71.7	260	297 :	320	1	4709
8509	8.98	21	29.57	2.8895	1000.0—	12 5	-	15.446	0.262	71.2	229	296			4631
8510	9.0	21	59.63	2.8732	+0.0003	13 10	11.5*		0.260	71.5	257		297 320	'l ¹³	4714
8511	8.9	21 22	9.53	+2.8732	+0.0003	+13 LI	2.5	+15.483	+0.260	71.7	5 B	eob.		13	4716
8512	8.6	22	15.89	2.8434	+0.0009	15 4	53-4	15.489	0.257	71.3	24 I	295	298	14	4612
8513	6.7	22	47.88		-0.0006	10 32	22.6	15.519	0.263	70.8	217	253		10	4554
8514	7.9	22	57.52	1	1000.0+		52.6	15.528	0.260	71.2	229	296		I -	4635
8515	9.1	23	8.39	2.8567	+0.0007	14 18	20.0	15.538	0.257	82.4	257	R		[14	4613]
8516	7.9	21 23	8.70	1 -	-0.0002	+11 24	-	+15.538	+0.261	70.8	224	254		111	4573
8517	8.9	23	31.01		-0.0003		40.8	15.558	0.261	70.8	224	254			4575
8518	9.0	23	34.87		+0.0001	•	33.7	15.562	0.259	71.7	260	297	320	[12	4637]
8519	9.3	23	35.13		+0.0008	14 30	55.6	15.562		71.6	295	298		-	_
8520	8.6	23	39.27		-0.0001	11 54		15.566		71.2	229	296		11	4576
8521	8.3	21 23	40.70		+0.0004	+13 22	54.7	+15.567	+0.257	90.6	792	795		1 -	4721
8522	8.3	23	46.85	1	+0.0003	12 44	1.9	15.573	0.258	71.2	229	296		12	4639
8523	neb.	23	55.96	1	-0.0001	11 37	13.2	15.581	0.259	94.0	795	R(2)			4577
8524	7.7	24	-	2.8977	-0.0001	11 43	41.9	15.592	0.259	70.8	224	254		11	4578
8525	8.5	24	10.45*	2.8554	+0.0008	14 27	53·4*	15.594	0.255	76.1	24 I	295	298 79:	14	4617
8526	8.7	21 24	24.1 I	+2.8579	+0.0007	+14 19		+15.607	+0.255	80.7	227		792 79	14	4618
8527	8.8	24	24.75	! -	-0.0006	10 21	8.3	15.608	0.261	70.7	207	242(δ	1) 250	10	4560
8528	8.7	24	48.03	2.9130	-0.0004	10 45	40.5	15.629	0.259	70.8	217	253		10	4561
8529	8.3	24	54.60	2.8942	0.0000	12 0	25.4	15.635	0.258	80.9	229	296	792 79	111	4582
8530	8.2	24	57.95	2.9122	-0.0004	10 49	33.6	15.638		70.7	207	242(δ]	250 25	10	4562
8531	8.8	21 24	59.02	+2.9105	-0.0003	+10 56	6.0	+15.639	+0.259	70.8	217	253		10	4563
8532	1.6	25	6.90*	1	-0.0001		20.1*		1	80.7 84.0			792 79		4583
8533	8.9	25	17.17	2.9118	-0.0004		57.3	15.656	_	77.4	i		795		4564
8534	8.7	25	17.91	2.8799	+0.0003	_	52.0*		0.256	76.4			320 79:		4640
8535	8.8	25	27.01	2.9022	1000.0—	_	42.3*		1	70.8	224				4584
8536	9.1	21 25	30.39	+2.9119	-0.0004	+10 52	38.3	+15.668	+0.258	80.6	217	792		10	4566
85374	8.9		33.25	•	-0.0002	8	23.5	15.670	0.258	70.8	224				4585
8538	8.5		34.65		1000.0+		30.7	15.672		71.2	229	-			4641
8539	8.4		38.12	1	-0.0001	1	45.0*			71.8		eob.		1	4587
8540	8.65		42.88		+0.0007		0.3	15.679		70.8	227				4727
8541	8.66	21 25	49.87	+2.8899	+0.0001	+12 20	35.0	+ ++15.685	+0.256	71.2	229	296		12	4644
8542	9.1		58.36	1	1000.04		26.3	15.693		86.1		R(2)		1	4646]
8543	7.3	26		1	-0.0005		34.8	15.701	1 - 1	70.7			1) 250	I -	4570
8544	8.5		11.97	1	+0.0006		57.0	15.705		71.9		-	320 32		4728
8545	8.9		15.58	, -	+0.0007		12.3	15.709	0.253	70.8	227		J J -	1 -	4729
8546	8.9	21 26	25.43		+0.0008			+15.718	1	71.3	241	295	298	1	4622
8547	8.6		26.72	1	1 100.0+		56.8	15.719	1	81.6		Beob.	-	1	4442
8548	7.8		28.90	1	-0.0002	11 17		15.721	0.256	70.8	224				4591
8549	9.4		28.98		+0.0011		33.0	15.721		82.7	298	_		1 -	_
8550			41.15	I .	-0.0002			15.732	1		224			111	4593
	1 7 8D 9	.o 8.7	- 7.0; B 6 BD 9.		2	7.3 7.2 6.	.7 6.0	8.3	3]	BD 9.4		4 1	2 ^m praec	. 8 :o	5 " A.



Nr.	Gr.	A.R	. 1875	Praec.	Var. saec.	Dec	1. 18	75	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zoi	nen		В.	D.
8551	8.8	21 ^h 20	5 ^m 54:70	+2:8603	+0.0008	+14°	21'	14.8	+15.744	+0.252	85.7	576	589	590		[14°.	4624]
8552	7.81	20	56.71	2.8964	+0.0001	11	59	17.1	15.746	0.255	70.8	224	254		- 1	11	4596
8553	8.8	20	56.96	2.8641	+0.0008	14	6	40.6	15.746	0.252	70.8	227	257				4625
8554	8.9	20	57.01		+0.0005	. 13	I 2	54·5°	15.746	0.253	72.2	297	320	321	- 1	[13	4734]
8555	8.6	2.	1.05	2.8955	+0.0001	12	3	18.6	15.750	0.255	71.2	229	296		- 1	11	4597
8556	9.0	21 2	3.80*	+2.9241	-0.0006	+10	9	10.7	+15.752	+0.257	78.8 79.6	6 B	eob.		- 1	10	4573
8557	9.0	2			+0.0010			47.6	15.782		86.1		eob.		- 1		4626]
8558	8.7	2'			-0.0005			55.7	15.784		70.7	207	242(δ į) 250			4575
8559	8.6	2	41.97	2.8509	+0.0011			43.9*		0.250	76.1	241	295	298 7	192		4627
8560	8.o2	2'	47.68*	2.9250	0.0006	10		43.4	15.792	0.256	78.8 79.6	6 B	eob.		- 1	10	4576
8561	8.4	21 2	54.05	+2.8495	+0.0011	+15	7	58.6	+15.798	+0.249	71.3	241	295	208	- 1	15	4447
8562	8.8	2'			+0.0005			2. I	15.798	:	72.0		320	-	- 1		4737
8563	8.7	28		2.9022	1	_	-	24.0	15.805		70.8		254	3	- 1	_	4600
8564	8.8	28			+0.0011			23.6	15.809	1	71.3		295	298	ı		4630
8565	8.4	28			-0.0003		53	-	15.819		70.8		253		- 1		4579
					_	l	-										
8566	8.1 8.5	21 2		+2.9020	0.0000	+11			+15.822	:	70.8	224	• •	200	,,,		4601
8567			. 50	i	+0.0006			59.8*			71.9			320 3		_	4740
8568	8.3 8.8	28 28		1	-0.0004	l .		50.2	15.829	0.255	70.7			δ]) 25	" I		4580
8569	9.0	29		2.9186	+0.0011 -0.0003			14.6 2.8	15.835	,	90.6 90.6		795 795		- 1		4634 4581
8570			•	1	-	l	-		,	0.254	90.0	-			- 1		
8571	8.3	21 29	12.56	1	1100.04	+14	-		+15.868		71.3		295	298	- 1	_	4635
8572	9.38	29		1 .	+0.0007			48.4*		0.249	85.7	_	eob.		- 1	[13	4741]
8573	8.9	29	19.51		+0.0010		-	3.6	15.874		70.8	227		_	- 1	_	
8574	8.8	29	•	_	+0.0012	-		38.8	15.884		71.3		295	298	- 1	15	4453
8575	9.4	29	32.19	2.8714	+0.0008	13	49	29.3	15.885	0.249	85.7	576	589	590	- 1	_	
8576	8.94	21 29	45.55	+2.9248	-0.0004	+10	15	12.0	+15.897	+0.253	85.2	527	586		- 1	01]	4583]
8577	7.05	30	8.02	2.8615	+0.0010	14	31	36.9	15.917	0.247	70.8	227	257		- 1	14	4637
8578	8.9	30	10.56	2.8587	+0.0011	14	43	3.4	15.920	0.247	76.1	24 I	295	298 7	792	14	4638
8579	9.0	30	17.19		-0.0002	10	55	38.7*	15.925	0.251	82.3	253	R		- 1	[10	4586]
858o	8.5	30	22.66	2.9146	-0.0002	10	59	10.0	15.930	0.251	70.8	217	253		- 1	10	4587
8581	9.0	21 30	22.66	+2.9100	-0.0001	+11	17	48.4	+15.930	+0.251	70.8	224	254		- 1	11	4609
8582	8.6	30			+0.0012	1	-	34-5	15.933	0.246	71.3	24 I	295	298			4639
8583	8.1	30		1	+0.0012		_	2.6	15.943	0.245	71.3	241	295	298	- 1		4462
8584	8.4	30		2.9101	i	11	18	37.2	i	0.251	70.8	224	254		- 1	11	4612
8585	8.2	30	42.56	2.8648	+0.0010	14	2 I	17.0	15.948	0.246	70.8	227	257		- 1	14	4641
8586	11	21 30	52.73	±2 8828	+0.0006	+13	6	3.0	+15.957	+0.248	82.7	297	R		- 1		_
8587	8.86		55.67	1	+0.0003			17.0	4	0.249	85.7		589	590	- [12	4650]
8588	7.3	31			-0.0001	i i		33.3			70.8		254	3,-			4613
8589	8.9 ⁷	31			+0.0005			30.8	15.966	i	82.3	229					4651]
8590	9.5	31			+0.0007			0.1	15.972		85.7		589	590		_	
		_													اه	T 4	4644
8591 8502	8.9	_		+2.8611					+15.982		71.2 85.7		257 589	295 2	'Y°	-4	4644 —
8592 8593	9.3 8.3	-	21.04		+0.0007			30.3 36.2	15.982 15.989	1	85.7 70.7			590 δ 1) 25	۱ ۵		 4589
8594	9.0	_	30.27		-0.0003 -0.0002			3.4	15.999		70.7 70.8		253	~2/ ~3	,~		4588 4588
8595	9.4	-	34.50		-0.0002			3·4 42.2	15.994	0.250	82.3	217					4500
. 1				İ					_	_							
8596 ⁸	9.2	_	39.13		+0.0005				_		82.7	296				-	4654]
8597	7.9°		43.96		1100.0+			21.1			_			257 2	95		
8598	8.810		45.59		1000.0—			36.0		1 1		217				10	4590
8599	8.8		45.86		-0.0004			32.9		- 1	85.2	527					.6.0
8600	8.3	31	48.27	2.8640	1100.0+	14	29	49.7	16.006	0.245	79.1	5 B	cob.		- 1	14	4648
j		D 7.0		8.2 8.6 8									D 9.4		5	BD	6.5
6	BD 9	.4		Z. 229; BD								1 1 " 5	27" 2	43°			

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
8601	8.7	21h 31m 59.52	+2:8800	+0:0007	+13°26′19"5	+16:016	+0.246	70.8	227 257	13°4750
8602	8.9	32 6.86	2.9211	-0.0002	10 38 40.2	16.022	0.249	70.8	242(δ 1) 250 253	10 4592
8603	9.0	32 6.87	2.8583	+0.0012	14 53 47.8	16.022	0.244	71.2	241 257 295 298	14 4649
8604	8.9	32 11.40	2.9209	-0.0002	10 39 51.1	16.026	0.249	70.7	207 242(δ 1) 250 253	10 4593
8605	8.0	32 29.24	2.8852	+0.0006	13 7 19.3	16.042	0.246	71.9	260 297 320 321	13 4751
8606	8.6	21 32 30.01	+2.9064	+0.0001	+11 40 33.9	+16.042	+0.247	70.8	224 254	11 4619
8607	8.2	32 58.97	2.9155	0.0000	11 5 9.0	16.068	0.247	70.8	217 253	10 4595
8608	9.1	32 59.75	2.8829	+0.0007	13 19 9.0	16.068	0.245	90.6	792 795	13 4754
8609	9.0	33 1.76	2.8890	+0.0006	12 54 7.4	16.070	0.245	71.2	229 296	
8610	9.0	33 25.77*	2.9098	+0.0001	11 30 13.2	16.091	0.246	82.4	254 R	[11 4624
8611	9.0	21 33 36.61	+2.8905	+0.0006	+12 50 48.5	+16.100	+0.244	84.2	296 792 795	12 4657
8612	9.5	33 39.82		+0.0006	12 50 24.4	16.103	0.244	90.6	792 795	
8613	8.6	33 41.58		+0.0010	14 1 3.2	16.105	0.243	70.8	227 257	13 4755
8614	8.9	33 45.85	1	-0.0003	10 26 41.9	16.108	0.247	70.7	207 242(δ½) 250	10 4597
8615	8.6	33 54.60	2.8856	+0.0007	13 12 7.5	16.116	0.244	71.9	260 297 320 321	13 4756
*8616	9.5	21 33 55.69	+2.8755	+0.0000	+13 53 11.1	+16.117	+0.243	93.1	795 R	,
*8617	9.0	33 55.85		+0.0009	13 53 14.2	16.117	0.243	80.7	227 257 792 795	13 4757
8618	8.7	33 56.48		+0.0007	13 18 26.4	16.118	0.243	71.9	260 297 320 321	13 4758
86191	8.8	34 1.55	1 1	1000.0+	11 31 40.7	16.122	0.245	70.8	224 254	11 4626
8620	9.1	34 2.17	2.8970		12 25 53.5	16.123	0.244	85.7	576 589 590	[12 4658
8621					·			82.3	_	'
8622	9.4 8.9	21 34 30.02	+2.9221	+0.0001	+10 43 17.6*		+0.246	-	217 R 260 297 320 321	13 4763
8623	8.7	34 50.94	2.9228	-0.0001	13 21 8.8 10 42 2.2	16.165	0.242	71.9 70.8		
8624	8.1	34 .56.63 35 8.60		0.0000	•	16.170	0.245	70.8	217 253	10 4599 10 4600
8625	8.8		2.9176	+0.0006	11 4 32.0	16.190	0.244	71.7	217 253 260 297 320	12 4660
						!				•
8626	8,2	21 35 21.25	+2.9018	- 1	+12 11 19.3			71.2	229 296	12 4661
8627	8.74	35 27.71	1 1 7 1	+0.0002	11 35 31.4	16.196	0.243	85.7	576 589 590	[11 4632
8628	8.2	35 38.36	1 - 1 - 1	1100.0+	14 5 28.0	16.206	0.240	70.8	227 257	14 4658
8629	7.6	35 42.77	2.8690	+0.0012	14 28 33.4	16.209	0.239	71.3	241 295 298	14 4659
8630	8.4	35 54-31		+0.0004	12 12 46.3	16.219	0.242	71.2	229 296	12 4663
8631	8.8	21 35 55.21	+2.8807		+13 41 19.2	+16.220	+0.240	71.7	260 297 320	13 4767
8632	1.8	36 0.67	1 1	+0.0006	12 43 14.2	16.225	0.241	71.7	260 321	12 4664
8633	9.0	36 8.16	2.8956	+0.0006	12 40 51.4	16.231	0.241	71.4	229 260 296 321	12 4665
8634	8,8	36 10.50	1	1000.0+	11 17 3.2	16.233	0.243	85.7	576 589 590	[11 4635
8635	8.6	36 18.75	2.9206	0.0000	10 56 25.2	16.240	0.243	70.8	217 253	10 4603
8636	8.7	21 36 19.57	+2.9056	+0.0004	+11 59 51.7	+16.241	+0.242	70.8	224 254	11 4637
8637	8.8	36 26.06*	2.8632	+0.0014	14 56 12.7	16.247	0.238	76.1	241 295 298 792	14 4663
8638	6.0⁵	36 26.56	2.9304	-0.0002	10 15 19.0	16.247	0.244	77.1 77.8	5 Beob.	10 4604
8639	9.3	36 35.27	- 1	+0.0007	12 50 23.9	16.254	0.240	85.7	576 590	[12 4668
8640	9.46	36 45.59	2.8966	+0.0006	12 39 15.2	16.263	0.240	82.7	297 R	[12 4669
8641	9.3	21 36 54.11	+2.8939	+0.0007	+12 51 5.8*	+16.271	+0.240	89.1	589 590 R	
8642	8.8	36 59.55	1	+0.0007	12 52 6.5°	16.275	0.240	81.3	5 Beob.	12 4670
8643	8.9	37 4.29	i 1	-0.0001	10 33 21.2	16.279	0.242	70.7	207 217 253	10 4606
8644	8.1	37 14.38	2.9072	+0.0004	11 57 0.2	16.288	0.240	70.8	224 254	11 4641
8645	8.9	37 17.04	2.8956	+0.0007	12 45 52.6	16.290	0.239	71.7	260 320	12 4673
8646	8.9	21 37 19.01	+2.9048	+0.0004	+12 7 6.0	+16.292	+0.240	71.2	229 296	12 4672
8647	8.9	37 30.63	1 1	+0.0003	11 48 20.9	16.302	0.240	77.4	224 254 795	11 4642
8648	9.1	37 40.39		+0.0004	11 48 57.4	16.310	1	90.6	792 795	[11 4643
8649	7.9	37 40.51	1	-0.0001	10 31 48.9*	-	0.241	70.7	207 217 242(δ 1)250	
8650		37 46.89	1	0.0000] -				10 4609
		o ^m praec. 7° 10°B se nach BD		L = BD		= BD $+$ 3		4 BD 9.4	⁶ 6.7 6.3 6.0	•



Nr.	Gr.	A	.R.	1875	Ргаес.	Var. saec.	Dec	1. τ8	875	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
8651	8.5	2 I h	37 ⁿ	n 48.04	+2.8603	+0.0019	+15	15'	15.5*	+16.316	+0.235	76.1	241	295	298	792	150	4482
8652	9.0		38	22.74	_	1000.0+	1.		35.4	16.346	0.240	70.8	217	253	•	• •		4646
8653	6.3		38	29.59	2.8763	+0.0012	14	12	10.7	16.351	0.236	70.8	227					4668
8654	8.9		38	39.75	2.9012	+0.0006	12	28	13.1	16.360	0.238	80.9	229		792	795	12	4675
8655	8.4		38	51.11	2.9012	+0.0006	12	29	19.7	16.370	0.237	71.2	229	296			12	4677
8656	8.81	21	38	55.90	+2.0330	-0.0002	+10	۵	31.4	+16.374	+0.240	85.2	527	586				4617]
*8657	9.1	-	38	56.68	2.9261		l .		19.9	16.374	1	70.8	217	253			-	4616]
8658	8.7	ļ	39	1.33	1	+0.0005	i		29.9	16.378	1	71.2	229				-	4678
8659	9.3		39	2.83*	1	+0.0016	•		36.9	16.379	1 -	79.6	295		R		_	4487]
8660	8.9		39	9.00	2.9259	0.0000	•		49.5	16.385	0.239	90.6	792	-				8194
8661	8.8	21	39	14.17	128752	+0.0013	1 4.4	20	47.0	+16.389	1	70.8	227					. 1
8662	8.8	**	39	41.62		+0.0004	1		9.4	16.412	0.234	70.8 70.8		257 254				4671 4652
8663	8.9		39	45.25	1 -	0.0000		-	34.2	16.415	1	70.8		253				4620
8664	7.8		39	49.69		+0.0016			58.4	16.419	1	71.3		295	208			4491
8665	8.4		39	49.99		+0.0002			14.8	16.419	1	70.8		254	-,0		_	4653
	8.8	١	-		1	Ì			-		1			_				
8666	8.1 ²	21	•	50.26		+0.0016			56.8	+16.419		1.18	295	298	• •		_	4492
8667 8668	8.8		40	6.64		+0.0010			59.3	16.433	0.234	71.3	227	257		320	_	4780
8669	8.6		40	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	T .	+0.0016	•		56.0	16.456	1	71.3	241		298			4497
8670	9.1		40 40	•-	1 -	+0.0008 1000.0—	i .	-	57.6 20.0	16.461	0.234	80.9 8r.a		296 586	792	795		4686
11			-		1]	1			16.463	0.237	85.2	527				-	4624]
8671	6.58	21	40		''	+0.0009	+13		32.8	+16.464	1	71.7	260	•	_			4781
8672	8.6			13.31	2.9310	!		-	40.6	,	1	70.7		242($(\delta \frac{1}{2})$	250		4626
8673	8.5		41	•		1000.0			54.1	1	i .	76.5 77.1	-	eob.				4627
8674	8.5		41	55.40	i	+0.0003			14.5	16.523	0.234	80.7		254				4664
8675	8.o ⁴		42	7.96	2.9307	+0.0001	10	35	51.5	16.534	0.235	80.7	217	-	792	795	10	4632
8676	8.9	21	42	34.89	+2.9339	0.0000	+10	23	28.3	+16.556	+0.234	85.7	576	589	590		01]	4635]
8677	8.8		42	42.09	2.9104	+0.0006	12	6	53-4	16.562	0.232	71.2	229	296				4691
8678	9.3		42	42.30	2.9374		10		31.2	16.562	1	85.2	527	586			[10	4636]
8679	9.1		42	59.19	2.8872	, -	1		57-4	16.576	1	72.0	260	-	321		13	4783
868o	8.8		43	11.52*	2.8732	+0.0016	14	49	59.5	16.586	0.228	76.1	241	295	298	792	14	4676
868 r	8.8	21	43	15.46	+2.8774	+0.0015	+14	32	34.6	+16.589	+0.229	70.8	227	257			14	4677
8682	7.05		43	22.59*	2.8686	+0.0018	15	10	46. 6	16.595	0.228	76.1	241	295	298	792	15	4505
8683	8.9		43	35.08	2.9383	0.0000	10	7	49.8	16.605	0.233	76.5 77.1	5 B	leob.				4637
8684	8.4		43	45.01	2.8712	+0.0017	15	I	35-3	16.614	0.227	71.3		295	298		14	4679
8685	8.3		43	57-44	2.9374	0.0000	10	13	26.7	16.624	0.232	76.5 77.1	5 B	eob.			10	4638
8686	8.o	21	44	11.22	+2.8698	+0.0018	+15	10	11.2*	+16.635	+0.227	76.1	241	295	298	792	15	4508
8687	8.6			22.78	1	1000.0+			7.5		t i	70.8		250		• •		4640
86886	8.9		44	27.09	2.8693	+0.0018	15	13	42.8	16.648	1	90.6		795				4509
8689	8.6		44	31.06	1	1100.0+			6.2	16.651	0.228	71.2		296				4698
8690	9.2		44	34.09	2.8965	1100.0+	13	16	35.3	16.653	0.228	82.4	260	R				4788]
8691	8.7	21	44	_	+2.8792	+0.0016	+14	32	58.6	+16.667	+0.226	71.4	227	257	320		i	4683
8692	8.7			51.79		+0.0017			26.2	16.668	i	71.1		Beob.	520		-	4684
8693	6.37			57.70		+0.0007			29.9	16.673		70.8		254				4673
8694	8.5		45			+0.0001			7.1	16.683		76.5 77.1		Beob.				4643
8695	9.2	ŀ	-	11.51		+0.0012			40.8	16.684		82.4	260				_	_
8696	8.5	21		23.88	+2.8777	+0.0017	l -		42.0	+16.694		90.6	ì	795			 , ,	468=
8697	9.0	~		31.14		+0.0015		-	7.2	16.700	1	71.7		795 321				4685 4792]
8698	8.9		_	32.26		+0.0017			45.9	1	1	71.5		Beob.				4687
8699	8.18		45	-		+0.0005			2.6		1 -				702	705		4677
8700	8.9		-	42.73	1	+0.0012			30.2		1		320		17-	173	ì	4793
		n	-								-				e _ wa	. '		ĺ
	¹ BD 7	D 9.3			8.6; 10 ^m	praec. 3:5 7.5	25"B.		- BI	7.0	4 BD 8.	5 • BI	7.5	•	976	seq.	2:5	1'B.

Nr.	Gr.	A	.R. 1	1875	Praec.	Var. saec.	Decl.	1875	Praec.	Var.	Ep.		Zoi	nen		В. 1	D.
8701	7.71	2 I h	45"	44:35	+2:9352	+0.0002	+10° 30	0' 17"7*	+16.710	+0.229	70.7	207	242($\delta_{\frac{1}{2}}$)	250	10°4	645
8702	8.1		45	48.15	2.9130	0.0008		9 44.9	16.713	0.228	71.2	229	296			12 4	704
8703	9.1		45	59.28	2.8802	0.0017	14 3	5 10.4	16.722	0.225	70.8	227	257			14 4	688
8704	8.3		46	0.85	2.8880	0.0015	14	8.1 1	16.723	0.225	84.0	257	792	795		13 4	797
8705	9.02		46	8.08	2.8727	0.0019	15	8 28.3	16.729	0.224	82.7	298	R			[15 4	517]
8706	8.58	21	46	20.66	+2.9163	+0.0007	+11 5	7 35.3	+16.740	+0.227	70.8	224	254			11 4	68ı
8707	8.5		46	46.54	2.9010	0.0012		7 42.7	16.760	0.225	71.7	260	321			13 4	į.
8708	7.9		46	46.80	2.9041	0.0011	12 5	4 9.9	16.761	0.225	71.7	260	320			12 4	705
8709	8.9		46	49-44	2.9137	0.0008	12 1	1 10.1	16.763	0.226	80.9	229	296	792	795	12 4	706
8710	8.9		47	3.97	2.9280	0.0005	11	8 23.2	16.774	0.227	70.8	217	253			11 4	684
8711	7.8	21	47	19.02	+2.9294	+0.0004	+11	2 49.2	+16.786	+0.226	70.8	217	253			10 4	651
8712	9.1		47	24.22	2.9008	0.0012	13 1:		16.790	0.224	82.4	257	R			[13 4	- 1
8713	8.8		47	24.74	2.9067	0.0011	-	5 45.9	16.791	0.224	80.9	229	296	792	795	12 4	
8714	8.8		47	26.73	2.8749	0.0019	15	6 40.8	16.792	0.222	71.3	241	295	298		15 4	521
8715	8.7		47	54.92	2.8989	0.0013	13 2	2 54.5	16.815	0.223	71.7	260	320			13 4	801 l
8716	8.5	21	48	1.84	+2.9018	+0.0012	+13 10	0 32.2	+16.820	+0.223	70.8	227	257			13 4	802
8717	8.4		48	5.05	2.9350	0.0003		0 40.7	16.823	0.226	70.8	217				10 4	
87184	8.5		48	12.40	2.9048	0.0012	12 5		16.829	0.223	71.7	260	320			12 4	
8719	9.2		48	17.13	2.9415	0.0002	10 1		16.832	0.226	77.9	207	-	527	586	l _	1 4
8720	6.26		48	17.40	2.9156	0.0009	12	9 43.3	16.833	0.224	71.2	229	296			12 4	711
8721	8.6	21	48	31.72	+2.8921	+0.0015	+13 5	6 42 6	+16.844	+0.222	70.8	227	257			13 4	804
8722	8.7	21	48	33.92	2.9398	0.0002		0 57.2	16.846	0.225	70.8		253			10 4	- 1
8723	8.7		48	36.84	2.9421	0.0001		0 41.4°	16.848	0.226	82.1		eob.			10 4	
8724	8.66		48	38.41	2.9278	0.0006		5 56.8	16.849	0.224	70.8		254			11 4	- n
8725	8.6		48	41.84	2.8920	0.0016	13 5		16.852	0.221	70.8	227				13 4	- 1
8726	8.7	21	48	45 27	+2.8788	+0.0019	+14 5		+16.855	+0.220	71.3	241	295	298		14 4	'
8727	8.0	21	48	45·37 52.87	2.8832	0.0019	_	8 10.0	16.861	0.220	70.8	227	257	290		I4 4	
8728	9.1		49	6.56	2.8978	0.0014		3 59.9	16.872	0.221	70.8	227				13 4	
8729	8.3		49	19.53	2.9379	0.0003		2 35.5	16.882	0.224	70.8		253			10 4	
8730	8.9		49	24.06	2.9167	0.0009	_	0 16.7	16.885	0.222	84.0	-	792	795		12 4	
*8731	8.3	21	-		•	+0.0002		7 35.0°	+16.886	+0.224	78.0		253		586	1	
8732	8.3 ⁷	21	49 49	24.4 I 46.70	+2.9413 2.9029	0.0013		4 52.3	16.903	0.220	71.7	217 260	320	3-1	300	13 4	
8733	8.8		49	52.01	2.8793	0.0020	15		16.907	0.218	71.2	241	298			14 4	-
8734	8.98		50	20.51	2.9119	1100.0		6 30.6	16.930	0.220	71.2	229	296			[12 4	1
8735	9.0		-	21.17	2.9052	0.0013	_	7 16.8	16.930	0.220	71.7	260	320			13 4	
		21	-	25.42		40,0000	_	-		40 221	1	22.	-			1	- 1
8736 8737	7.9 8.7	1.0		25.42 33.09	2.9053	0.0013		3 57·4 7 41.8	+16.933 16.939	+0.221	70.8 71.7		254 320			11 4 13 4	
8738	5.8			50.64	2.9271	0.0007	_	9 0.0	16.953		70.8		254			11 4	41
8739°	8.8			55.53	2.9122	0.0012		8 20.8	16.957	0.219	71.2		296			12 47	*
8740	8.3		51	2.58	2.9440	0.0002	_	1 46.3	16.962	1	77.9	-	250	527	586		
			_	_					İ		i _			- •	-		. 1
8741	8.8 8.8	21	51	3·33	+2.9212	0.0009	+11 5		+16.963	+0.220 0.221	70.8	-	254			11 4 10 4	
8742 8743	7.3 ¹¹		5 I	6.24 31.30	2.9353 2.9295	0.0007		2 19.4 1 9.1	16.965 16.985	0.221	70.8 70.8		253 254			11 4	1
8744	9.3		-	34.05*	2.9295	0.0007		3 33.2*		0.219	70.8 79.3		296	R		l *	<u>,</u>
8745	8.7 ¹²			34.21	2.9293	0.0007		2 15.8	16.987	0.220	70.8		254			[11 4	701]i
1								-		_	1					1	.]
8746	8.9	21	_	50.03	+2.9167	+0.0011		2 13.6		+0.218	71.2	-	296			12 4	
8747 8748	8.2 8.3		52 52	1.57 8.64	2.8994 2.9101	0.0013		2 51.0 4 1.3	17.008	0.217	70.8 71.2		257 296			13 4 12 4	ž į
8749	8.7		-	11.68	2.9101	0.0013		5 11.1	17.014	1 -	70.8		290 254			11 4	
8750	7.018		_	24.04	1 1			5 41.6	1	1	· .	227				13 4	1
-,3-			•					=	-			-					i i
	17. 7 BD 7	7 8.5		BD 9.4		98; BD 9.5 12 ^m praec		BD 8.0			4.0 10"A. 10 L = F		6 BD			BD 6	
	BD I			¹⁸ BD 6		ra brace	. o jo n.,	, P	14CU. 15 1	A.		~ T	J.U —	J.U	_	יעע פ	" 3
• •					-												- 12

Nr.	Gr.	A.I	R. 1	875	Praec.	Var. saec.	Decl	. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	z	onen		В.	D.
8751	7.8	21h 5	2 ^m	32:44	+2.8869	+0.0020	+14°	42' 37.7	+17.032	+0.215	71.2	241 29	B		14°	4705
8752	8.9			42.56	2.9428	0.0004	10	24 15.0	17.040	0.219	70.8	217 25	3		10	466 6
8753	8.9	5	;2	47.04	2.9083	0.0014	13	5 42.4	17.043	0.216	71.7	260 320	•		12	4728
8754	8.1	5	;2	47.51	2.8906	0.0019	14	27 31.3	17.044	0.215	70.8	227 25	7			4706
8755	8.21	5	;2	52.75	2.9277	0.0009	11	35 49.2	17.048	0.218	70.8	224 25	4		11	4704
8756	9.0	21 5	; 2	54.86	+2.9338	+0.0007	+11	7 26.1	+17.049	+0.218	70.8	217 25	3		11	4705
8757	8.62	5	;2	56.03	2.9123	0.0013	12		1	1	71.2	229 29	6		I 2	4729
8758	9.2	5	3	10.68	2.9006	0.0017	13	43 48.0	17.061	0.215	82.4	257 R			-	4817]
8759	8.8	5	3	11.03	2.9393	0.0005	10	43 0.5	17.062	4	70.8	217 25			l	4669
8760	8.6	5	3	24.58	2.8871	0.0021	14	47 13.7	17.072	0.214	71.2	241 29	8		14	4709
8761	8.2	21 5	3	29.32	+2.8835	+0.0022	+15	3 49.2	+17.076	+0.213	71.2	241 29	8			4710
8762	8.7	5	3	33-37	2.9006	0.0017	13	45 47.0	17.079	0.214	70.8	227 25	7			4818
8763	8.7	5	3	49.92	2.9099	0.0015	13	4 16.0	17.091	0.215	71.7	260 320)		13	4732
8764	8.6	5	54	29.44	2.9279	0.0010	11	43 2.2	17.121	0.215	70.8	224 25				4709
8765	9.0	5	54	38.93	2.9080	0.0016	13	17 13.4	17.129	0.213	71.7	260 320)		13	4822
8766	8.4	21 5	54	41.64	+2.8952	+0.0019	+14	17 22.2	+17.131	+0.212	70.8	227 25	7		14	4712
8767	9.3	5	54	43.05	2.9396	0.0006	10	48 15.0	17.132	0.215	70.8	217 25	3		[10	4671]
8768	9.0	5	54	49.49	2.8903	0.0021	14	40 56.5	17.137	0.212	84.2	298 R			_	-
8769	9.0	5	54	51.11	2.9460	0.0004	10	18 4.5	17.138	0.216	71.7	207 32	7		[10 4	672]
8770	8.6	5	54	52.07	2.9077	0.0016	13	19 53.0	17.139	0.213	71.4	257 260	320		13	4824
8771	1.8	21 5	64	52.69	+2.8906	+0.0021	+14	39 42.9	+17.139	+0.211	71.2	241 29	3		14	4713
8772	8.7	_		59.18	2.8918	0.0021		34 48.0	1	0.211	71.1	241 25	7 298		14	4714
8773	5.8	_	55	0.01	2.9182	0.0013	-	31 18.4	1	0.213		Fund.	Cat.		12	4737
8774	9.0			10.47*	2.9403	0.0006		46 47.3	. 1	0.215	82.3	253 R			[10	4673]
8775	9.6	5		12.18	2.9461	0.0005	10	19 31.0	17.154	0.215	85.2	527 580	5		[10	4674]
8776	9.0	21 9	55	20.03	+2.9079	+0.0016	+12	21 35.0	+17.160	+0.212	83.2	320 R			[13	4826]
8777	8.8			34.62	2.9061	0.0017	_	31 16.4	1 -	0.212	71.7	260 320	o			4828
8778	8.8	_		40.65	2.8849	0.0023	_	11 22.7		0.210	71.2	241 29	_			4545
8779	8.8	_	-	44-35	2.9405	0.0007	_	48 31.3	1	0.214	84.0	217 79	795			4675
8780	7.14	_		53.00	2.9461	0.0005	10	22 20.1	17.185	0.214	71.7	207 32	7		10	4676
8781	9.1				+2.9441	+0.0006	±10	32 15.1	+17.186	+0.214	80.7	217 25	3 792	795	10	4677
8782	8.2	_		55·33 58.61	2.9388	0.0007		57 54.2	1 .	0.213	70.8	217 25		173		4678
8783	8.8	_		59.99	2.9110	0.0016		10 55.1	1	0.211	71.7	260 320				4830
8784	8.5	-	,5 ;6	0.08	2.9246	0.0012	_	6 12.6		0.212	70.8	224 25				4741
8785	8.75		6	1.47	2.9143	0.0015		55 14.1		0.211	71.2	229 29			1	4742
1		_				-	i e			10010	71.2	241 29	2		١,,	4777
8786	8.7	21 5		.3.77	!	+0.0022		52 0.2	1		70.8	217 25				4717 4679
8787 87886	8.5 8.7	_		21.61 45.76	2.9416 2.9204	0.0007		45 59·9 30 19.0		1	80.9	229 29		705		4743
8789	9.1			47.00	2.9195	0.0014		34 33.2		\$	71.7	260 320				4745
8790	9.0			47.55*	2.9193	0.0015		49 49.8	I	0.211	80.9	229 29		795		4744
											i .					
8791	7.7	_		52.29	+2.9088	+0.0017	_	26 11.9	1 .	1	70.8	227 25				4834
8792	7.5			54.13	2.8866	0.0024		10 47.2	I	1	71.2 83.2	241 298 320 R	,			4549 4835]
8793	8.9 ⁷			56.72 11.06	2.9050 2.9422	0.0019		44 34·3 46 59.9		0.209	70.8	217 25	2			4681
8794 8795	6.o 8.6			19.59	2.9422	0.0007		40 59.9 47 27.9		ı	70.0 84.0	260 79				4836
										i						
8796	8.5	_		40.80	+2.9212	+0.0014		31 15.1	1	1	71.2	229 290				4748
8797	8.8			50.86	2.9509			7 31.5		l.	81.5	7 Beob				4682 4684
8798	9.0	_		59.64	2.9507			9 12.4 32 8.5		,	79.9 70.8	5 Beob				4004 4839]
8799	8.88		58 • 8	9.91 18.01	2.9091	0.0018			1			260 320				4039J 475I
*8800	7.2		90	10.01	2.9154		_	2 39.1		•	•	-				
	¹ B ⁷ Nur			hätz. 8.3) 9.5	8.2 ² 8 BD	BD 9.1 9.4	* L =	BD +3	. 3 4 6.5	7.8; BI	0 6.5 5 1	BD 9.3	6 9 ^m 7	seq	. 2° 1.	3 B.
İ																

Zone 10° bis 15°. Leipzig I.

Nr.	Gr.	A.	R. 1	1875	Praec.	Var.	Dec	l. 18	75	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В	3. D.
8801	8.6	21 ^h	58°	21:38	+2.9132	+0.0017	+136	13'	12.7	+17:295	+0.208	71.7	260	320			120	4840
8802	8.6			25.19	2.9510	0.0005	10	-	41.0	17.298	0.210	76.4	207	327	586			4686
8803	8.6		58	26.45	2.8876	0.0025	15	16	0.0	17.299	0.206	77.6	241	298	795			4556j
8804	9.0		58	28.89	2.8874	0.0025	_		18.1	17.301	0.206	81.1	298	792				4557
8805	8.0		58	29.18	2.8879	0.0025	15	15	17.2	17.301	0.206	77.6	241	298	795			4558
8806	8.8	21	58	20.75	+2.9100	+0.0018	4,12	20	21.2	±17.201	+0.207	84.0	257					4841
8807	8.9 ¹		58	29.77 34.83	2.9284	0.0013	+13 12		18.9	+17.301 17.305	0.208	70.8	257 224	792 254	795			4723]
8808	9.1		58	38.15	2.9307	0.0013	I		11.3	17.307	0.208	82.7	296	234 R				4123.
8809	9.0		58 58	38.39	2.8912	0.0012	15	-	12.6	17.308	0.206	71.2	241	298			14	4727
0188	9.0		58	44.99	2.9478	0.0006	•	27	6.7	17.313	0.209	82.3	253	R			_	4690]
			-				1	-	•								ľ	
8811 8812	9.1 6.8		58	58.59	+2.9480	+0.0007	+10			+17.323		70.8 70.8	217	253			-	4691]
8813	i .		59	0.71	2.9017	0.0021			37.4	17.324	0,206	70.8	227	257				4730
8814	7·7 8.0 ²		59	5.71 10.80	2.9292 2.9060	0.0013		-	56.8	17.328	0.208	70.8	224	254				4724
8815	8.6		59 59	21.54	2.9180	0.0016	_	-	49.8 43.4	17.332	0.206	70.8	227 260	257 320			_	4842 i
			37	21.54	-		1			17.339			200	_				
8816	8.9	21	59	24.29	+2.9488	+0.0007	+10			+17.341	+0.209	70.8	217	2 53				4692
8817	8.5		59	43-94	2.9306	0.0013		-	16.0	17.356	0.207	70.8	224	254				4726
8818	8.8		59	49.81	2.9033	0.0021		10	4.9	17.360	0.205	70.8	227	257				4732
8819	8.9		59	52.44	2.9131	0.0019			48.5	17.362	0.205	81.1	260	-	792	795	_	4846
8820	8.9	22	0	3.63	2.9009	0.0022	14	22	50.7	17.370	0.204	71.2	241	298			14	4734
8821	8.4	22	0	9.44	+2.9027	+0.0022	+14	15	1.0	+17.374	+0.204	70.8	227	257			14	4735
8822	8.8		0	12.41	2.8918	0.0025	15	7	44-4	17.377	0.203	71.2	241	298			15	4566
8823	8.7		0	27.11	2.9382	1100.0	11	22	46.5	17.387	0.206	70.8	224	254			11	4727
8824	7.0		0	27.23	2.9326	0.0013	11	50	0.11	17.387	0.206	80.9	229	296	792	795	11	4729
8825	8.7		0	30.93	2.9357	0.0012	11	35	18.6	17.390	0.206	70.8	224	254			11	4728
8826	7.9	22	0	55.00	+2.9413	+0.0010	+11	9	35.4	+17.408	+0.205	70.8	217	218	247	253	11	4730
8827	9.0		0	58.24	2.9505	0.0007	10		45.0	17.410	0.206	71.1	138	207	327			4695
8828	8.5		I	7.35	2.9266	0.0015	t .		34.5	17.416	0.204	71.5	221	229		327	12	4758
8829	9.2		I	26.28	2.9132	0.0020	13	31	33.1	17.430	0.203	72.1	260	320	328		[13	4850) [']
8830	8.18		1	29.66	2.9540	0.0006	10	8	39.6	17.432	0.206	75.9	6 B	eob.			10	4696
8831	8.04	22	I	51.81	+2.9266	+0.0016	+12	27	32.6	+17.448	+0.203	71.5	221	229	206	327	12	4760
8832	8.8		2	4.96	2.9144	0.0020			30.1*	17.458	0.202	72.0	I .	eob.	-,-	3-1		4852
8833	8.6		2	15.78	2.9415	0.0011	•	-	24.0	17.466	0.203	70.8	ı -	247				4734
8834	8.7		2	21.67	2.9340	0.0014		_	24.5	17.470	0.203	71.8			320	328		4735
8835	8.6		2	24.70	2.9033	0.0024	1		55.9	17.472	0.200	71.8	231	331	•			4741
8836	8.7	22	2	25.40	+2.9377	+0.0012	l,,	25	2.8		+0.203	71.6		eob.			١,,	4736
8837	8.6		_	35.68	2.9285	0.0012	1		11.5	+17.473 17.480	0.203	71.8		328				4764
8838	9.1		2	38.06	2.9375	0.0013			31.5	17.482	0.202	71.8	241					4737
8839	8.9		2	47.50	2.9340	0.0014			43.2	17.488	0.202	71.9	260					4738
8840	8.6		3	10.07	2.9209	0.0019			40.8	17.504	0.200	71.8		-	324	328		4766
8841			-	-		_	1			1	1				٠.	-		
8842	8.5 8.9 ⁵	22	3		+2.9295	+0.0016	+12			+17.506	1	71.8		327 247				4767
8843			3	42.20	2.9361	0.0014			59.8	17.527	0.201	70.8 82.2	231					4741
8844	9.1 8.7		3	45.65 50.71*	2.8971 2.9204	0.0027			45.8 4·5	17.530	0.199	82.3 71.8	-	eob.				4582]; 4857
8845	8.9		3	7.13	2.9368	0.0020	•			17.533 17.545	0.199	71.6 71.4			327			4743
			7	_			ŀ			i					J=1			
88466	9.0	22	4	9.18	+2.9097	+0.0023	+14	-	42.2	+17.546	+0.198	70.8		262				4744
88477	8.2		4	15.38	2.9213	0.0020	13		19.7	17.551	0.199	71.8		eob.				4860
8848	7.28		4	17.89	2.9108	0.0023	14	I	1.1	17.553	0.198	70.8		262				4861
8849	7.0°		4	29.39	2.9466	0.0011	11		44.3	17.561	0.200	70.3		245	220			4701
885o	-	ı	4	44.23	2.9195				15.4				24 I				-	4862
	¹B BD 6	D 9.4	,	² BD 7. ⁹ BD 6.6		D 7.6	BD 7.	5	⁵ BI	9.5	9 [™] o prae	ec. 8.5 15"H	3.	7 Z. 2	60 9.	o se	q. 18	2'B.

Nr.	Gr.	A	.R. 1	875	Praec.	Var. saec.	Dec	:l. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	3. D.
1288	8.1 ¹	22 ^h	4 ^m	47:89	+2:8985	+0.0027	+15	5'41:1	+17:574	+0."196	84.2	331	744	745		140	474
8852	9.1		5	18.57	2.9261	0.0019	12	49 47.8	17.595	0.197	72.2	241	324	328		12	477
8853	8.9		5	21.02	2.9275	0.0018	12	43 7.7	17.597	0.197	72.1	260	320	331		12	477
88542	8.3		5	27.24	2.9067	0.0025	14	29 17.3	17.601	0.196	89.9	744	745			14	474
8855	8.98		5	38.05	2.9148	0.0023	13	49 27.3	17.609	0.196	71.3	237	24 I	262	331	13	486
8856	8.6	22	5	56.65	+2.9422	+0.0014	+11	30 52.6	+17.622	+0.197	70.8	218	247				475
8857	8.4		6	0.86	2.9467	0.0012	11	7 57.2	17.625	0.198	70.8	218					475
8858	9.1		6	4.46	2.9274	0.0019		47 57.1	17.627	0.196	71.8	221	327				477
8859	8.7		6	7.32	2.9266	0.0019		52 23.9	17.629	0.196	72.2	234		328			477
886o	8.64		6	29.77	2.9494	0.0019		56 45.1	17.645	0.195	80.3	218	247		745		479
											_		-41		143	l .	
386 ı	8.6	22	6	39.88	+2.9223	+0.0021		17 37.5	+17.652	+0.195	72.2	234	324	328		13	480
8862	8.6		6	43.17	2.9515	0.0011		46 27.8	17.654	0.197	70.3	138	245			10	479
3863	8.0		6	43-53	2.9095	0.0026	14	23 29.8	17.654	0.194	71.8	231	331				47
8864	8.3		7	7.06	2.9581	0.0009	r)	13 53.1	17.671	0.196	77.8	138	245	527	586	10	479
8865	9.3		7	10.51	2.9580	0.0009	. 10	14 39.1	17.673	0.196	85.2	527	586			_	_
3866	8.9	22	7	16.17	+2.9590	+0.0009	+10	10 6.2	+17.677	+0.196	87.4	527	586	823		[10	47
3867	8.85		7	17.34	2.9096	0.0026		26 54.8	17.678	0.193	89.9	744		~~3		-	47
8868	8.3		7	18.09	2.9369	0.0020	12	_	17.678	0.195	71.8	744 221	745 327			12	
8869	8.9		7	36.90	2.9326	0.0019		30 29.5	17.691		72.2	1	_	328			
3870	8.5°		7	37.13	2.9005	· ·		_	1 .	0.194	71.8	234		320			47
			'		2.9005	0.0030	_	15 16.2	17.691	0.192	71.0	231	331				45
3871	8.9	22	7	46.93	+2.9240	+0.0022	+13	15 44.64	+17.698	+0.193	79-3	5 E	Beob.			13	48
8872	8.5		7	47.02	2.9429	0.0015		37 32.1	17.698	0.194	71.8	221	327			11	47
873	8.9		7	48.67	2.9575	0.0010	10	20 37.6	17.699	0.195	77.8	138	245	527	586	10	47
3874	8.2		7	55.09	2.9439	0.0015	11	33 9.5	17.704	0.194	70.8	218	247			11	47
3875	8.9		8	2.69	2.9572	0.0010	10	23 25.7	17.709	0.195	77.8	138		527	5 86	10	
876	8.6	22	8	3.93	+2.9379	+0.0017	+12	5 9.24	+17.710	+0.193	71.8	221	327				47
3877	9.0		8	25.26	2.9143	0.0026	14	•	17.724	0.191	70.8	237	262			[14	47.
8878	9.0		8	37.60	2.9423	0.0016		45 5.9			71.8	221	327				
3879	8.9		8	39.98	1	0.0013	11	1 38.4	17.732	0.193	70.8	218					47
388o	9.0		8	43.54	2.9506	0.0030		12 20.8	17.734	0.193	71.8		247				47
- 1				43.34	2.9027	0.0030	, 3	12 20.0	17.737	0.190	71.6	231	331			15	46
888ı	8,6	22	8	53.93	+2.9578	+0.0011	+10	24 32.6	+17.744	+0.193	70.3	138	24 5			10	47
8882	8.7		9	o .98	2.9073	0.0029	14	50 41.4	17.748	0.190	71.8	231	331			14	47
3883	8.97		9	1.52	2.9152	0.0026	14	9 32.7	17.749	0.190	70.8	237	262			[14	47
3884	8.0		9	3.13	2.9444	0.0016	11	36 29.0	17.750	0.192	70.8	218	247			11	47
3885	8.8		9	4.47	2.9602	0.0010	10	1.2 39.2	17.751	0.193	79.4	5 E	Beob.			10	47
3886	8.8	22	9	11.47	+2.9600	+0.0010	410	14 18.4	+17.756	1	76.4	8 5	Beob.				
3887	9.1		-	20.86		0.0024		42 16.2			70.4 89.9	1					47
888	8.6		9	25.66	2.9209 2.9158	0.0024	13		17.762	0.190	70.8		745 262				48
8889	8.8		9	36.75				20 13.5	17.765	0.190		237				14	
8890			•		2.9368	0.0019			17.773	0.191	71.8	221	327			[12	
- 1	8.5		9	45.41	2.9086	0.0029		49 9.5	17.779	0.189	71.8					14	47
3891 	9.2	22	9	47.72	+2.9301	+0.0021		56 25.8	+17.780	+0.190	83.4	324	R			[12	47
892	7.8		9	51.57	2.9505	0.0014	11	8 18.1	17.783	0.191	70.8	218	247			11	47
8893	8.6		9	52.47	2.9502	0.0014	11	10 25.4	17.783	0.191	70.8	218	247			11	47
3894	8.68		9	53.17	2.9275	0.0023	13	10 55.6	17.784	0.190	89.9	744	745			13	48
895	8.29		10	32.73	2.9383	0.0019	12	17 50.3	17.810	0.189	71.8	221	327				47
896	8.8	22	10	47.04	+2.9380	+0.0020	+12	20 41 1	+17.820	+0.189	80.9	1		744	745		47
8897	8.6			57.63	2.9315	0.0022		56 25.4	17.827	0.188	72.2			328	143		47
3898	8.9			58.25	2.9579	l :		34 21.2	17.827	0.190			324 245	J#0			
3899	7.710		11		1	: 1			17.827		70.3					10	
3900	7.8			0.27	2.9391	0.0018		16 18.6			71.8	221	327			12	
, ,,,,,,	•			12.10	2.9150		1 14	25 31.0	17.837	0.187		237	262			14	47
7	1 8. 7 BD 9	6 7.5 ·4		BD 9.	9 [™] I praec I 9	.8° 1'4B. BD 7.5		BD 9.5 BD 7.0	4 8.8 8.	9 8.0 8.6	⁶ BD	9.5	6	Nur Z	. 231	; BD	9.0

Nr.	Gr.	A	.R. 1	1875	Praec.	Var. saec.	Decl	. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	B. D.
901	8.7	22 ^h	1 1 m	31.75	+2:9198	+0.0027	+140	2' 24.4	+17:850	+0":186	70.8	237	262			13°	488
902	8.8		11	33.87	2.9079	0.0031	15	5 52.5	17.851	0.186	71.8	231	331			14	
903	8.8		11	41.59	2.9211	0.0026	_	57 6.6	1	0.186	70.8	237	262			13	
904	8.6		11	55.26	2.9454	0.0018	11	47 58.7	17.865	0.187	71.8	221	327			11	
905	7·5¹		11	57.19	2.9284	0.0024	13	19 34.7	17.867	0.186	70.8	237	262			13	48
906	9.0	22	12	5.77	+2.9534	+0.0015	+11	5 4.9	+17.872	+0.188	70.8	218	247			10	47
907	8.7		12	7.29	2.9332	0.0022	12	54 40.7	17.873	0.186	71.8	234				12	
908	8.6		12	11.52	2.9325	0.0023	12		1	0.186	72.2	234	324	328		12	
909	8.7		I 2	13.59	2.9287	0.0024		19 52.5	1 .	0.186	70.8	237	262			13	48
910	8.5		I 2	33.25	2.9566	0.0014	10	50 23.1	17.890	0.187	70.3	138	245			10	47
911	8.6	22	12	36.41	+2.9404	+0.0020	4.12	18 45.3	+17.892	+0.186	71.8	221	327			12	48
911	1.0	22	13	2.17	2.9376	0.0022		37 12.3	1	0.185	89.9	744				12	-
912	8.4		13	16.07	2.9370	0.0019	8	50 13.3	1	0.185	71.8	221	745 327			11	-
913	8.3 ²		13	17.21	2.9484	0.0019	l	26 38.2		0.184	71.8	234	328			13	_
914	7.53		13	19.40	2.9123	0.0023		55 12.2		0.183	80.9	231	-	744	745	14	
			-			_	ł					ľ		. 77	, 73	ł	
916	8.7	22	13	28.93	+2.9230	+0.0027	+13		+17.927	+0.183	70.8	237	262			13	
917	8.84		13	43.60	2.9477	0.0019		45 48.2	1	0.185	70.8	218	247			11	
918	7.9		13	46.79	2.9471	0.0019		49 29.9	1	0.184	71.8	221	327			11	
919	8.9		13	50.15	2.9098	0.0033	•	12 43.2	1	0.182	71.8	231	331			15	
920	9.3		13	50.29	2.9302	0.0025	13	22 41.0	17.941	0.183	89.9	1744	745			13	40
921	8.5	23	13	55.77	+2.9214	+0.0029	+14	11 8.6	+17.944	+0.182	80.4	237		744	745	14	
922	8.8		14	6.43	2.9278	0.0026	13	37 21.7	17.951	0.183	71.8	234	328			13	
923	8.7		14	8.38	2.9187	0.0030	14	26 58.1	17.953	0.182	71.8	231	331			14	47
924	8.1		14	10.53	2.9628	0.0013		24 41.2	17.954	0.185	70.8	218	• •			10	47
925	8.6		14	12.61	2.9650	0.0012	10	12 49.6	17.955	0.185	76.2	138	245	734		10	47
926	8.9	22	14	30.34	+2.9512	40.0018	+11	31 4.9	+17.967	+0.183	70.8	218	247			11	47
927	7.36		14		2.9308	0.0026		24 18.5		0.182	71.8	ı	328			13	
928	8.5		15	0.22	2.9651	0.0013		15 58.0	1	0.184	76.2		245	734		10	47
929	4.8		15	21.94	2.9515	0.0019	11	34 33-5	18.000	0.182		Fu	nd. C	at.		11	47
930	7.67		15	22.67	2.9281	0.0028		44 30.7	18.001	0.180	70.8	237	262			13	48
931	8. t	22	15	22.70	+2.9224	+0.0030	+14	16 2.1	+18.001	+0.180	70.8	237	262			14	47
932	8.7		15	23.76	2.9617	0.0015		37 36.0	1 .	0.183	70.3	138	245			10	
933	8.6		•	24.01	2.9581	0.0015		57 36.4	1 _	0.182	70.8	218	247			10	
934	8.6		-	43.81	2.9189	0.0031		37 25.7	18.014	0.179	80.9	231		744	745	14	
935	9.0		15	44.89*	2.9190	0.0031		37 22.7	1 _ `	0.179	89.9	744	745			l –	-
			Ĭ.							1		l					
936	7.5 ⁸	22	16	0.41	+2.9150		_	1 19.3			71.8	231 221	33 I			14	47
937	9.6		16	5.98	2.9590	0.0016	E .	56 54.8	1 -	0.181	82.3		245				- م
938	8.7		16	7.00	2.9642	0.0014		27 5.3 58 55 2		0.182	70.3 82.4	262				10	
939	9.3 8 5 9		16	18.64	2.9267	0.0029		58 55.2 55 32.5	1 -	0.179	78.8		Reob.			10	
940	8.5°			24.67*	2.9595	0.0010										1	
941	8.8	22		40.16	+2.9271	+0.0029	-	59 19.2	1 _ 1		70.8		262			13	
942	8.4			56.84	2.9471	0.0022		9 1.9		0.179	71.8		327			12	
943	8.9			58.48	2.9555	0.0019		21 32.8		0.180	70.8		247			11	
944	8.8		17	0.81	2.9361	0.0026	-	11 37.2	ا ا	0.178	71.8		328		_	13	
945	8.7		17	18.35	2.9428	0.0024	12	35 33.1	18.074	0.178	80.9	234	328	744	745	12	48
946	8.7	22	17	22.64	+2.9368	+0.0026	+13	10 21.6	+18.077	+0.178	7 1.8	234	328			13	49
947	8.2			30.40	2.9652	0.0015	_	29 20.6		0.179	70.3		245			10	
948	7.7 ¹⁰			54.88	2.9217	0.0033		38 58.8		0.176	71.8		331			14	47
949	8.9			13.85	2.9576	0.0019		17 7.6	l _	0.177	82.4		Beob.			11	
950	9.111			17.38	1	1	11	51 41.2	18.112		_		327			11	47
•	ם ו	D 6.8					-	-	•			-	6 BE	٠ 6 -		- ⁵BD	
	. в. ВD 7			* BD * 8.6.8.0	7·5 9 8.7 7.9	7.5 3.3 8.2			4 BI 11 Z. 22 I		5 7.5 8.4		- DL	, 0.5		שמ	' 1
	1	· -		0.5	,, 1.7	3				, . , = -	-7-						

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen		B.D.
8951	8.2	22 ^h 18 ¹	m 22:31	+2:9264	+0:0031	+14°15′43‼8	+18"115	+0!175	70.8	237 262		14°4792
8952	9.2	18	_	2.9379	0.0027	13 11 53.3	18.120	0.176	90.8	797 798 799		13 4911
8953	8.9	18	41.10	2.9310	0.0030	13 52 8.0	18.126	0.175	8o.8	237 262 798	799	13 4912
8954	8.8	19	2.49	2.9337	0.0029	13 39 48.0	18.140	0.175	71.8	234 328	• • •	13 4913
8955	8.5	19	8.95	2.9626	0.0018	10 53 37.9	18.144	0.176	70.3	138 245		10 4744
8956	8.5	22 19	38.01	+2.9463	+0.0025	+12 31 23.7	+18.162	+0.174	71.8	221 327		12 4820
8957	9.6	19		2.9490	0.0024	12 17 39.5	18.171	0.174	89.9	744 745		
8958	8.7	19	54.95	2.9694	0.0016	10 18 38.7	18.172	0.175	87.1	671 672 732		[10 4747]
8959	8.5	20	10.31	2.9715	0.0015	10 7 27.2	18.182	0.175	78.0		590	
8960	8.9	20	12.16	2.9693	0.0016	10 20 43.2	18.183	0.175	87.1	671 672 732	•	[10 4750]
8961	8.7	22 20	16.17	+2.9633	+0.0018	+10 56 27.3	+18.185	+0.174	70.8	218 247		10 4753
8962	8.4	20	16.24	2.9653	8100.0	10 44 43.9	18.185	0.175	70.8	218 247		10 4752
8963	8.9	20	24.54	2.9193	0.0036	15 12 4.2	18.190	0.171	71.8	231 331		15 4649
8964	8.7	20	40.97	2.9302	0.0032	14 12 7.7	18.201	0.172	70.8	237 262		14 4798
8965	8.6	20	56.69	2.9670	0.0017	10 38 48.1	18.210	0.173	70.3	138 245		10 4754
8966	8.6	22 21	0.96	+2.9276	+0.0034	+14 29 42.3	+18.213	+0.171	80.9	231 331 744	745	14 4800
*8967	1	21	5.79	2.9274	0.0034	14 30 59.0	18.216	0.171	77.8	231 331 745	173	14 4801
8968	8.9		14.70	2.9687	0.0017	10 30 23.7	18.221	0.173	70.8	218 247		10 4756
8969	8.8	21		2.9610	0.0020	11 16 11.6	18.222	0.173	70.8	218 247		11 4799
8970	9.2	21	46.79	2.9353	0.0031	13 50 36.7	18.241	0.170	82.4	262 R		[13 4922]
8971	7.6	22 21	55.63	+2.9582	+0.0022	+11 36 41.4	+18.246	+0.171	70.8	218 247		11 4804
8972	8.8	21	59.05	2.9508	0.0025	12 21 17.9	18.248	0.171	71.8	221 327		12 4825
8973	8.9	21	59.43	2.9369	0.0031	13 42 46.9	18.248	0.170	70.8	237 262		13 4923
8974	8.7	22	33.87	2.9476	0.0027	12 43 53.7	18.269	0.169	71.8	234 328		12 4827
8975	8.63	22	40.96	2.9367	0.0032	13 49 35.0	18.273	0.169	89.9	744 745		13 4925
8976	8.6	22 22	52.49	+2.9383	+0.0031	+13 41 37.5	+18.280	+0.168	70.8	237 262		13 4926
8977	8.6	23	0 .,	2.9329	0.0034	14 16 20.0	18.295	0.167	70.8	237 262		14 4806
8978	8.9	23	31.61	2.9699	0.0019	10 36 27.8	18.304	0.169	70.3	138 245		10 4760
8979	9.3 ⁸	23	35.68	2.9735	0.0017	10 15 5.4	18.306	0.169	85.2	527 586		[10 4762]
8980	8.2	24	15.49	2.9591	0.0024	11 46 51.0	18.330	0.167	71.8	221 327		11 4813
8981	8.6	22 24	23.64	+2.9463	+0.0030	+13 5 5.2	+18.335	+0.166	80.9	221 327 744	745	12 4831
8982	8.54	24		2.9645	0.0022	11 15 10.7	18.336	0.167	80.5		797	11 4816
8983	8.8	24	26.28	2.9631	0.0022	11 23 44.7	18.336	0.167	70.8	218 247	•••	11 4815
8984	9.0	24	26.28	2.9404	0.0032	13 41 22.0	18.336	0.166	89.9	744 745		13 4929
8985	8.5	24	30.34	2.9714	0.0019	10 33 6.9	18.338	0.168	70.3	138 245		10 4764
8986	9.0	22 24	31.03	+2.9613	+0.0023	+11 35 0.8	+18.339	+0.167	82.3	218 R		[11 4817]
8987	8.9		54.26	2.9477	0.0030	13 0 35.5	18.352	0.165	_	234 328		12 4832
8988	8.8	24		2.9724	0.0018	10 29 52.1	18.354	0.167		138 245		10 4766
8989	8.65	25	2.55	2.9259	0.0039	15 12 35.2	18.357	0.164	71.8	231 331		15 4661
8990	8.6	25	3-35	2.9298	0.0037	14 49 32.2	18.358	0.164	71.8	231 331		14 4811
8991	8.86	22 25	1 2.62	+2.9493	+0.0029	+12 53 5.7	+18.363	+0.165	85.8	327 744 745	797	12 4833
8992	9.0	25		2.9493	0.0029	12 54 43.0	18.371	0.165	79.0	5 Beob.	.,,	12 4834
8993	8.37	25		2.9766	0.0017	10 7 18.9	18.375	0.166	77.8	138 245 527	586	
8994	8.2	25	39.12	2.9540	0.0028	12 27 40.2	18.379	0.164	71.8	221 327	-	12 4835
8995	8.9	25	45.27	2.9442	0.0032	13 28 16.2		0.164	81.3	234 328 798	799	13 4934
8996	8.3	22 26	2.80	+2.9276	+0.0039	+15 10 58.6	+18.393	+0.162	71.8	231 331		15 4665
8997	1.8	26		2.9630	0.0024	11 35 56.5	18.396	0.164	82.6	5 Beob.		11 4823
8998	7.4		28.71	2.9556	1	12 24 3.4	18.408	1	71.8	221 327		12 4838
8999	8.o ⁸	26	40.37	2.9282	0.0040	15 13 10.6	18.414	1	71.8	231 331		15 4670
9000	8.2	26	41.98	2.9446	0.0033	13 33 29.1			70.8	237 262		13 4936
	1	Dpl. 8.4	8.7; med	l. 3	BD 9.2	8 9.8 8.9	4 BD 9	.2	⁵ BD 8.o	6 BD 9.5		⁷ BD 7.8
		.3; BD			•		,		- 3 	<i>7</i> ·J		- •

Nr.	Gr.	A.R	. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen		B. D.
9001	8.91	22 ^h 20	5 ^m 47:82	+2.9662	+0.0023	+11°20′23″3	+18.419	+0.163	90.7	797 798		11°4824
9002	9.2		6 52.19	2.9659	0.0023	11 22 34.1	18.421	0.163	80.5	218 247 74	5 798	[11 4825]
9003	9.3	2'	7 7.35	2.9659	0.0024	11 24 8.9	18.430	0.163	83.4	327 R		
9004	8.9	2	7 25.51	2.9537	0.0030	12 42 46.9	18.440	0.162	83.4	328 R		[12 4839]
9005	8.8	2'	7 37.28	2.9660	0.0024	11 27 22.2	18.447	0.162	70.8	218 247		11 4826
9006	8.7	22 2	7 50.42	+2.9737	+0.0021	+10 39 48.5	+18.455	+0.162	70.3	138 245		10 4774
9007	8.92	2	7 52.74	2.9665	0.0024	11 25 28.2	18.456	0.161	71.8	221 327		11 4828
9008	8.4	2	8 14.65	2.9384	0.0037	14 24 23.5	18.468	0.159	70.8	237 262		14 4819
9009	7.8	2	8 15.62	2.9542	0.0030	12 45 56.8	18.469	0.160	71.8	234 328		12 4843
9010	8.9	2	8 23.88	2.9597	0.0028	12 12 12.2	18.474	0.160	71.8	221 327		12 4844
9011	8.1	22 2	8 25.51	+2.9323	+0.0040	+15 3 15.4	+18.475	+0.158	71.8	231 331		14 4820
9012	8.9	2	8 42.54	2.9346	0.0040	14 51 40.6	18.484	0.158	71.8	231 331		14 4823
9013	8.18	2	8 57.07°	2.9694	0.0024	11 14 47.8	18.492	0.160	80.3	218 247 74	4 745	11 4831
9014	8.24	29	9 3.86	2.9438	0.0036	13 57 53.6	18.496	0.158	70.8	237 262		13 4944
9015	9.15	29	32.24	2.9461	0.0035	13 46 54.8	18.512	0.157	70.8	237 262		13 4947
9016	8.8	22 2	33.48	+2.9491	+0.0034	+13 28 36.0	+18.513	+0.157	70.8	237 262		13 4948
9017	8.86	20		2.9501	0.0034	13 22 25.7	18.516	0.157	I :	744 745		13 4950
9018	8.8	29	51.46	2.9562	0.0031	12 45 20.8	18.523	0.157	71.8	234 328		12 4848
9019	8.87	29	58.86	2.9704	0.0025	11 15 3.4	18.527	0.158	70.8	218 247		11 4835
9020	8.9	29	59.26	2.9429	0.0037	14 11 11.1	18.527	0.156	70.8	237 262		14 4825
9021	8.38	22 30	6.46	+2.9641	+0.0028	+11 56 37.6	+18.531	+0.157	80.9	221 327 74	4 745	11 4836
9022	9.1	30	· ·	2.9702	0.0025	11 18 27.0	18.535	0.157	70.8	218 247		11 4837
9023	8.8	30		2.9444	0.0037	14 3 45.1	18.536	0.156	70.8	237 262		13 4953
9024	6.69	30	24.56	2.9728	0.0024	11 2 56.3	18.541	0.157	70.8	218 247		10 4781
9025	8.2	30	28.00	2.9564	0.0032	12 49 4.5	18.543	0.156	71.8	234 328		12 4849
9026	7.910	22 30	31.44	+2.9594	+0.0030	+12 30 28.7	+18.545	+0.156	71.8	221 327		12 4850
9027	7.811	30		2.9758	0.0023	10 45 15.0	18.552		70.3	138 245		10 4782
9028	8.7	30		2.9566	0.0032	12 51 7.7	18.557	0.156	71.8	234 328		12 4852
9029	8.8	30	53.83	2.9371	0.0041	14 55 36.4	18.558	0.154	71.8	231 331		14 4829
9030	7.2	39	54.14	2.9652	0.0028	11 55 47.7	18.558	0.156	71.8	221 327		11 4838
9031	8.6	22 3	1 7.71	+2.9541	+0.0034	+13 9 29.8	+18.565	+0.155	80.9	234 328 74	4 745	13 4955
9032	8.9	3		2.9506	0.0036	13 36 10.4	18.584	0.154	70.8	237 262		13 4957
9033	8.9	3		2.9758	0.0024	10 52 8.7	18.584	0.155	80.1	138 245 74	4 745	
9034	8.2	3	1 43.73	2.9438	0.0039	14 20 36.4	18.585	0.153	71.8	231 331		14 4834
*9035	9.7	3	1 44.68	2.9757	0.0024	10 52 59.4	18.586	0.155	90.3	745 797		
9036	9.0	22 3	1 46.45	+2.9551	+0.0034	+13 7 45.0	+18.587	+0.154	83.2	5 Beob.		13 4958
9037	8.8		1 48.98	2.9589	0.0032	12 43 28.6	18.588		71.8	221 327		12 4859
9038	8.712			2.9573	0.0033	12 53 51.9	18.588	1	71.8	234 328		12 4858
9039	8.8	3		2.9573	0.0033	12 54 41.2	18.590		71.8	234 328		12 4860
9040	8.9	3:	2 3.93	2.9611	0.0031	12 31 14.8	18.596	0.154	71.8	221 327		12 4861
9041	8.4	22 3	2 8.42	+2.9614	+0.0031	+12 29 49.4	+18.599	+0.153	71.8	221 327		12 4862
9042	9.5		2 17.15°	2.9833	0.0021	10 6 12.6	18.603		88.5	5 Beob.		10 4789
9043	8.8	_	2 21.13	2.9521	0.0036	13 32 20.5	18.606	0.153	71.5	237 262 32	8	13 4960
9044	8.6	_	2 42.48*	2.9509	0.0037	13 43 8.5	18.617	1	80.4	237 262 74		
9045	8.7	3:	3 4.71	2.9417	0.0042	14 46 10.0	18.629	1	71.8	231 331		14 4836
9046	8.8	22 3	3 4.74	+2.9424	+0.0041	+14 41 50.8	+18.629	+0.151	71.8	231 331		14-4837
9047	8.418	٠,	3 17.73	2.9667	0.0030	12 3 30.3	18.636	1	83.2	5 Beob.		11 4849
9048	8.714	3:		2.9673	0.0030	12 0 9.3	18.636	1	83.2	5 Beob.		11 4850
9049	8.8	3:		2.9736	0.0027	11 19 44.5	18.645	1		218 247		11 4852
9050	8.5	-	3 53.61	2.9498	- 1		_	! -		237 262		13 4969
	1 R	D 9.5	² BD 9.4	8 8 4 5		2; BD 8.6 4 B				25" 165°; 9".	C sea f	
	6 BD 9	- 7·3).3	⁷ BD 9		3.0 7.2 0 BD 9.1	9 BD 7.2	10 F	BD 7.2		7.0; BD 8.8		12 BD 9.2
	13 BD					range gegen pra	ec.	•		• •		

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	В. D.
9051	8.7	22 ^h 34	m 2:68	+2:9467	+0:0041	+14° 22' 46.6	+18.660	+0"149	70.8	237 262	14°483
9052	9.0	34	24.30	2.9433	0.0043	14 48 28.1	18.672	0.149	71.8	231 331	14 484
9053	8.9	34	25.67	2.9449	0.0042	14 38 7.7	18.673	0.149	71.8	231 331	14 484
9054	6.1	34	40.99	2.9520	0.0039	13 53 31.2	18.681	0.149	70.8	237 262	13 49
9055	9.0	34	53.09	2.9636	0.0033	12 37 7.9	18.687	0.149	71.8	234 328	12 480
2056	8 - 1	22 34	58.89	+2.9439	i	±14 50 20	+18.690	+0.148	71.8	231 331	14 48.
9656	8.31	٠.	•	1		+14 50 3.0	18.693	· - I	70.8	237 262	
9057	8.7	35	-	2.9524	0.0039	13 53 40.9		0.148	•		13 49
9058	8.6	35	_	2.9647	0.0033	12 31 31.9	18.694	0.149	71.8	221 327	12 48
0059	3.3	35		2.9855	0.0023	10 10 45.4	18.698	0.149	0	Fund. Cat.	10 47
9060	8.8	35	14.31	2.9794	0.0026	10 52 20.8	18.698	0.149	70.8	218 247	[10 47
061	8.8	22 35	25.92	+2.9800	+0.0026	+10 49 34.1	+18.704	+0.149	70.8	218 247	10 47
062	8.3	35	33-43	2.9706	0.0031	11 55 19.1	18.708	0.148	70.8	218 247	11 48
9063	6.4	35	47.07	2.9537	0.0039	13 51 50.1	18.715	0.147	70.8	237 262	13 49
9064	8.5	35	49.83	2.9475	0.0042	14 34 4.5	18.717	0.146	71.8	231 331	14 48
9065	7.9	35		2.9839	0.0024	10 25 57.9	18.719	0.148	70.3	138 245	10 48
				i			0		90.0	.	
9066	8.7	22 36	-	+2.9527	+0.0040	+14 1 18.3	+18.725	+0.146	89.9	744 745	13 49
9067	8.7	36	•	2.9627	0.0035	12 53 41.1	18.726	0.147	71.8	234 328	12 48
9068	9.2	36	•	2.9689	0.0032	12 11 32.8	18.728	0.147	71.8	221 327	[12 48
9069	1.8	36		2.9589	0.0038	13 22 51.4	18.737	0.146	71.8	234 328	13 49
9070	8.8	36	33.73	2.9863	0.0024	10 13 38.3	18.740	0.147	77.8	138 245 530 597	10 48
9071	8.7	22 36	49-93	+2.9698	+0.0032	+12 10 51.9	+18.748	+0.146	71.8	221 327	12 48
9072	8.4	36		2.9530	0.0041	14 6 16.7	18.749	0.145	70.8	237 262	14 48
9073	7-4 ²	37	29.07	2.9867	0.0024	10 17 23.9	18.768	0.145	79-4	5 Beob.	10 486
9074	9.0	38	0.12	2.9551	0.0041	14 2 39.1	18.784	0.143	70.8	237 262	13 49
9075	8.6	38	0.30	2.9567	0.0041	13 52 3.0	18.784	0.143	70.8	237 262	13 49
	٥٠	22 28	_	1			+18.793		82.8	5 Beob.	12 48
9076	8.0	22 38		+2.9642	+0.0037	+13 1 47.1		+0.143		I -	12 40
9077	9.28	38		2.9642	0.0037	13 2 1.7	18.794	0.143	90.2	744 745 797	
9078	8.24	38		2.9591	0.0040	13 38 5.9	18.794	0.142	70.8	237 262	13 49
9079	8.5	38	•	2.9630	0.0038	13 12 22.8	18.799	0.142	71.8	234 328	13 49
9080	8.9	38	33.75	2.9527	0.0043	14 24 37.7	18.801	0.142	71.8	231 331	14 48
9081	8.5	22 38	34.67	+2.9677	+0.0036	+12 40 3.0	+18.802	+0.143	71.8	221 327	12 48
9082	9.0	38	45.44	2.9868	0.0026	10 25 55.4	18.807	0.143	70.3	138 245	10 48
9083	8.3	38	_	2.9617	0.0039	13 24 40.2	18.809	0.142	80.9	234 328 744 745	13 49
9084	7.9	38	57.51	2.9820	0.0028	11 1 49.8	18.813	0.143	70.8	218 247	10 48
9085	9.1	39		2.9864	0.0026	10 32 27.0*	18.822	0.142	82.3	245 R	[10 48
-				1			0 0	· .	_		
9086	9.0	22 39		+2.9484	+0.0047	+15 4 4.3			71.8	231 331	14 48
9087	7.8		40.22	2.9868	0.0027	10 32 36.5	18.835	0.141	70.3	138 245	10 48
9088	9.1	40		2.9584	0.0042	13 59 51.3	18.848	0.139	70.8	237 262	13 49
9089	8.8		13.09	2.9829	0.0029	11 4 47.8	18.851	0.140	70.3	138 245	10 48
9090	8.7	40	24.48	2.9711	0.0036	12 32 6.8	18.857	0.139	71.8	221 327	12 48
100	4.7	22 40	26.83	+2.9794	+0.0032	+11 31 57.8	+18.858	+0.140	70.8	218 247	11 48
092	8.8		27.77	2.9751	0.0034	12 3 18.7	18.859	0.140	70.8	218 247	11 48
9093	8.o ⁵	40		2.9562	0.0044	14 20 15.3	18.862	0.138	70.8	237 262	14 48
094	8.7	40		2.9546	0.0045	14 32 8.3	18.865	0.138	71.8	231 331	14 48
0095	9.0	40		2.9873	0.0028	10 36 59.5	18.868	0.140	70.3	138 245	10 48
		·									
9096	8.3	22 40		+2.9576	+0.0044	+14 13 23.6	+18.872		70.8	237 262	14 48
9097	8.96	41		2.9841	1	11 2 45.7	18.875	0.139	70.8	218 247	10 48
9098	8.5	41	•	2.9852	0.0029	10 55 11.0	18.877	0.139	71.5	221 247 327	10 48
9099	7.1	41	-	2.9643	0.0041	13 27 56.2	18.880	0.138	71.8	234 328	13 49
100	8.6	41	41.38	2.9744	0.0036	12 19 6.3	18.895	0.137	80.9	221 327 744 745	12 48
	1 R	D 7.5	2 7 6	7.2 6.0	8.6 8.n	³ 8.0 9.7 10	۰.0	BD 7.5	P BL	7.5 6 BD 9.4	

Nr.	Gr.	A	R.	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	l. 187	75	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В.	D.
9101	8.2	22 ^h	4 I "	54:26	+2.9744	+0:0036	+12	'21'	4.5	+18.901	+0.137	71.8	221	327			12° 4	,88
9102	9.0		42	5.61	2.9601	0.0044	14	7 :	32.0	18.907	0.136	71.8	231	331			14 4	187
9103	8.7		42	8.55*	2.9920	0.0027	10	12	34-4	18.908	0.137	77.8	138	245	530	597	10 4	18 2
9104	8.6		42	19.69	2.9680	0.0040	13	11 5	56 .9	18.914	0.136	71.8	234	328			13 4	199
9105	9.0 ¹		42	26.91	2.9696	0.0039	13	1 2	29.7*	18.917	0.136	80.9	234	328	744	745	12 4	18 9
9106	8.9	22	42	30.78	+2.9685	+0.0040	+13	0 1	51.8	+18.919	+0.136	71.8	234	328			13 4	100
9107	8.8		42	35.80	2.9648	0.0042		37		18.921	0.135	70.8	237	262			13 4	
9108	8.9		42	47.93	2.9851	0.0031	11	-	56.7	18.927	0.136	70.8	218	247			11 4	
9109	8.7		43	5.38	2.9791	0.0035		56	•	18.936	0.135	70.8	218	247			11 4	
9110	8.4		43	7.32	2.9575	0.0047			0.5	18.937	0.134	71.8	231	331			14 4	
									-		_		1				l	-
1111	8.7		44	3.27	+2.9786	+0.0036	+12		45.5	+18.963	+0.133	71.8	221	327			12 4	
112	9.0		44	11.68	2.9893	0.0031	i	49		18.967	0.133	70.3	138	245			10 4	
9113°	9.2		44	13.24	2.9651	0.0044		52	-	18.968	0.132	71.8	237	331			13 5	
9114	8.9		44	31.30	2.9900	0.0030		45 4		18.976	0.133	70.3	138	245			10 4	
9115	8.8		44	40.42	2.9687	0.0043	13	29	13.0	18.981	0.132	71.8	234	328			13 5	,00
9116	8.4	22	45	11.08	+2.9709	+0.0042	+13	18	I.I	+18.995	+0.131	71.8	234	328			13 5	;00
7116	7.1		45	35-35	2.9626	0.0048	_	25 2		19.006	0.130	70.8	237	262			14 4	-
8116	9.1		45	44.13	2.9760	0.0040	12	44	3.2	19.011	0.130	71.8	221	327			[12 4	89
9119	9.0		46	8.27	2.9690	0.0045	13	42 2	22.2	19.022	0.129	70.8	237	262			13 5	
9120	7.6		46	11.51	2.9571	0.0052		13		19.023	0.128	71.8	231	331			15 4	
9121	9.0	22	46	22.71	+2.9761	+0.0041	+12	49 3	22.6	+19.028	+0.129	71.8	234	328			12 4	80
122	8.8		46	-	2.9770	0.0040		43 4		19.030	0.129	71.8	221					
9123	8.9		46	43.54	2.9705	0.0045		36			0.129	71.8		٠.			12 4	
9124	8.3		47	14.57	2.9598	0.0052		4 4	_	19.038		71.8	_	328			13 5 14 4	
9125	8.7		41 47	35.05	2.9768		_		6.3	19.052	0.127	71.8	1 -	331				
						0.0042		_		19.061	0.127	·	ı	327			12 4	90
126	9.3		47	50.80	+2.9865	+0.0037	+11			+19.069	+0.127	83.4	328	R			<u> </u>	
9127	9.3		47	54.19	2.9652	0.0050		30 2		19.070	0.126	83.4	331				[14 4	
9128	8.5		47	56.02	2.9768	0.0043		59 5		19.071	0.126	89.9	744	745			12 4	190
9129	8.5		47	56.85	2.9716	0.0046		4I 1	_	19.071	0.126	71.8	234	328	•		13 5	
9130	9.3		48	4.93	2.9978	0.0030	10	13	18.3	19.075	0.127	81.9	138	R			[10 4	184
9131	8.5	22	48	22.04	+2.9980	+0.0030	+10	13 5	59.0	+19.083	+0.126	77.8	138	245	530	597	10 4	84
9132	8.64		48	28.26	2.9938	0.0033	10	49 2	27.4	19.085	0.126	70.3	138	245			10 4	84
9133	9.0		48	36.55	2.9661	0.0050	14	31 2	29.6	19.089	0.125	70.8	237	262)	
9134	9.1		48	37.70	2.9660	0.0050	14	32	4.5	19.090	0.124	82.3	237	R			}14 4	,89
9135	9.08		48	37.94	2.9834	0.0039	12	14 2	29.0	19.090	0.125	71.8	221	327			[12 4	190
9136	8.5	22	48	39.10	±2 0668	+0.0050	414	26	22.5	+19.090	40.724	71.8		221			Ι,,,	
9137	8.34		-	40.61	2.9649	0.0051		41 5			•	71.8	237				14 4	
9138	8.9		48	55.95	2.9629	0.0051			57·7*	19.091 19.098	0.124	80.9		331	744	745	14 4 14 4	
9139	8.8			33·93 17.21	2.9842	0.0052		14 2		19.107	0.124	71.8		327	144	145	12 4	
9140	8.5			31.71	2.9630	0.0053		6 4		19.114	0.123	71.8		331				
				_	ŀ						_ [1				15 4	
9141	8.5			59.14	+2.9776	+0.0045	+13			+19.126		71.8		328			13 5	
9142	8.6		50	4.23	2.9814	0.0043		44 2		19.128	0.122	71.8		327			12 4	
9143	8.0		_	10.63	2.9842	0.0041		23		19.131	0.122	71.8		327			12 4	
9144	9.0		-	12.10	2.9777	0.0045		16		19.131	0.122	71.8		328			13 5	
9145	8.6		50	29.37	2.9941	0.0035	11	4 1	12.3	19.139	0.122	89.9	744	745			10 4	85
9146	8.6	22	50	32.18	+2.9799	+0.0044	+13	1 2	25.7	+19.140	+0.122	71.8	221	327			12 4	191
9147	7.1		50	36.47	2.9934	0.0036	11	10	52.1	19.142	0.122	70.8		247			11 4	
9148	8.5			44.48	2.9862	0.0041		11 4		19.146	0.121	71.8		327			12 4	
9149	8.o ⁷		50		2.9749	0.0048		45		19.147	0.121	70.8		262			13 5	
9150	8.28		50	55.29	2.9781				47.0		1	_	234				13 5	
	1 10	D 9.5													_			
_	BD 7	<i>₽</i> 9.5		BD 7.5	10 ²⁵ 5 seq.	0 1.5 A.	,	- L =	= ឧប	-3 :3	• В	D 8.o	•	BD 9.	5		BD :	5.8

Nr.	Gr.	A.R	. 1875	Praec.	Var.	Decl.	1875	Praec.	Var.	Ep.		Zonei	,		В.:	D.
9151	7.81		o ^m 55 [‡] 40	+2:9985	-0.0033		31' 39.5	+19:150	+0.122	70.3	128	245		\dashv	10°4	852
9151	8.1	_	59.95	2.9678	0.0053		45 23.6	19.152	0.120	71.8	231	331			14 4	
9153	8.8	51		2.9979	0.0034	1	40 55.8	19.164	0.121	82.2	-	Beob.			10 4	
9154	8.7	51		2.9658	0.0055		9 55.8	19.170	0.119	71.8	_	331			15 4	
9155	7.9	51		2.9820	0.0045		56 30.7	19.170	0.120	71.8	221	327			12 4	
		_			1				1		1			- 1		
9156	8.8	22 5		+2.9718	1	+14 2	•	+19.173		71.8	231	331			14 4	
9157	9.0	51	•••	2.9742	0.0050	1	3 35.8	19.175	0.119		237	262			13 5	
9158	8.6	51	•	2.9704	0.0052	1	34 54.6	19.176	0.119	71.8	231	331			14 4	
9159	8.2 8.0 ²	54	-	2.9744	0.0050	14	3 20.5	19.178	0.119	70.8	237	262		- 1	13 5	- 1
9160		52	-	2.9991	0.0034	10 3	37 0.7	19.180	0.120	70.3	138	245		- 1	10 4	1020
9161	8.28	22 52	_	+2.9939	+0.0038	+11 2	23 2.2	+19.186	+0.119	70.8	218	247			11 4	4910
9162	8.34	52		2.9941	0.0038	i i	21 42.0	19.187	0.119	70.8	218	247			11 4	
9163	8.7	5		2.9798	0.0047	_	22 37.8	19.187	0.118	71.8	234	328		_ [13 5	
9164	8.7	52	_	2.9827	0.0045	12 5		19.190	0.118	80.9	221	327 7	44 7	748	12 4	
9165	8.7	52	40.74	2.9677	0.0055	15	6 50.7	19.195	0.117	71.8	231	331			15 4	₽737
*9166	6.2	22 52	2 56.65	+2.9969	+0.0037	+11	3 39.4	+19.202	+0.118	70.3	138	245			10 4	‡859
9167	8.5	53	3 2.03	2.9937	0.0039	11 3	31 43.4	19.204	0.118	70.8	218	247			11 4	1913
9168	8.7	53	3 21.66	2.9838	0.0046	12 5	59 30.0	19.212	0.117	80.9	221	327 7	44 7	748	12 4	1924
9169	8.4	53		2.9857	0.0045	12 4	44 25.9	19.215	0.117	83.0	5 E	Beob.			I2 4	1925
9170	7.8	53	38.89	2.9828	0.0047	13 1	11 29.3	19.220	0.116	71.8	234	328			13 5	;033
9171	9.1	22 5	3 40.79	+2.9993	+0.0036	+10 4	49 2.8	+19.220	+0.117	70.3	138	245			10 4	4861
9172	8.9	5:		2.9857			47 58.1	19.223	0.116	71.8	221	327			12 4	· . (
9173	8.9	53		3.0019	i	10 2		19.224	0.117	70.3	138	245				4862
9174	7.9.	5	3 56.31	2.9827	0.0047	13 1	15 14.6	19.227	0.115	71.8	234	328			13 5	5034
9175	8.7	54	2.28	2.9945	0.0040	11 3	34 11.1	19.229	0.116	70.8	218	247			11 4	1914
9176	8.9	22 54	2.63	+2.9779	+0.0051	 +12	57 31.1	+19.230	+0.115	70.8	237	262			13 5	5035
9177	9.0	54		2.9804	0.0049	13 3		19.230	0.115	71.8		328			13 5	
9178	8.0	54		2.9824	0.0048		19 50.5	19.231	0.115	82.8		Beob.			13 5	· · I
9179	7.25	5-	•	2.9864	1	•	47 55.7	19.236	0.115	71.8	221	327			12 4	1
9180	8.8	54		2.9763	1	B	14 43.1	19.236	0.114	70.8	237	262			14 4	1
9181	8.8	22 54	35.07	+2.9718	+0.0056	l	56 17.0	+19.243	+0.114	71.8	231	221			14 4	4011
9181	8.3	22 54		2.9714	0.0056		0 22.7		0.114	71.8	231	331		- 1	14 4	
9183	8.3	54		2.9968	0.0039	15	21 27.1	19.244	0.115	70.8	218	331 247			11 4	
9184	8.7	54		2.9784	0.0052	14	2 11.5	19.247	0.114	70:8	237	262				5039
91856	7.5	5.		2.9778	0.0053		11 59.3	19.257	0.113	80.4	237		44 7	748	14 4	1
			_		!			_	1	i i						1
9186 9187	8.3		31.98	1	+0.0052		2 53.2	+19.266	1			797 7	yo 7	199		
9187	9.1 8.9		5 40.96 5 46.86	2.9747	0.0056	14 4	45 13.2	19.270	0.112			331 218 2	48 ~	,,,		4919 4866
9189	9.1	5.5 5.5	_	3.0025 2.9793	0.0036		41 2.7 6 54.7	19.272	0.113	70.5 70.8		262	+3 ²	47		4920
9190	8.8		5 57.49	2.9793	0.0053	•	51 53.2	19.273	0.112	70.8		247			11 4	
đi l				1	i	i		ł			ľ					ŧ
9191	8.8	22 50		+2.9728	1		10 25.0	+19.285	1 .	71.8		331				4750
9192	9.0	50		2.9772	1		35 49.6	19.293	0.110	71.8		331			14 4	
9193 9194	9.1 8.9	_	55.37	3.0037	0.0037		1 12.0	19.299	0.111	89.9		748 262			10 4	- 1
9194	8.o	-	7 16.68	2.9821			0 43.7	19.308	0.109			262 247		- 1	13 5	- 1
11 I		51		3.0009	0.0040		12 39.7	19.313	0.110		l			J	II 4	
9196	8.7		37.79	+3.0061	+0.0036		25 17.4	+19.316	+0.110	70.3		245		- 1	10 4	- 1
9197	8.9		42.12	2.9745		_	13 58.7	19.318	0.108			331		- 1	15 4	
9198	8.8	51		2.9748		_	2.6	19.319	0.108			331		J	15 4	
9199	8.3	5		2.9952			9 24.5	19.324	0.109			327			12 4	
9200		58		3.0061			29 53.6		0.109	70.3	138	245		•	10 4	1074
	1 7	.0 8.7;	BD 8.7	3 BD	8.5	* BD 8.9	9. '	BD 8.8	5 F	3D 7.7	6 9	₹5 seq.	14:5	0:2	A.	

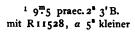
Nr.	Gr.	A. R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
9201	8.7	22h 58m 15.79	1	-0:0053	+13°47′14.6	+19:331	+0.108	71.8	234 328	13° 5051
9202	2.0	58 32.12	2.9804	0.0056	14 31 58.9	19-337	0.107		Fund. Cat.	14 4926
9203	8.9	59 0.13	3.0088	0.0036	10 13 40.5	19.348	0.107	77.8	138 245 530 597	10 4877
9204	7.61	59 14.06	1 - 1	0.0053	13 46 26.2	19.353	0.106	71.8	234 328	13 5053
9205	7.03	59 19.49	2.9832	0.0056	14 17 5.0	19.355	0.106	70.8	237 262	14 4929
9206	8.4	22 59 20.10	+3.0069 +	-0.0038	+10 35 1.8	+19.356	+0.106	70.5	138 218 245 247	10 4881
9207	10.18	59 20.52	2.9856	0.0054	13 54 20.8	19.356	0.106	84.5	327 748 797	(
*9208	10.4	59 20.91	2.9856	0.0054	13 54 49.1	19.356	0.106	90.5	748 797 799	13 5055
9209	8.84	59 21.25	2.9847	0.0055	14 2 49.9	19.356	0.106	70.8	237 262	13 5054
9210	8.85	59 31.47	3.0070	0.0038	10 35 43.1	19.360	0.106	70.5	138 218 247	10 4882
9211	8.86	22 59 55.36	+2.9984 +	-0.0045	+12 1 45.2	+19.369	+0.105	83.4	327 R	[11 4930]
9212	8.37	23 0 41.75	1	0.0045	11 56 51.6	19.387	0.104	80.3	218 247 744 745	1
9213	9.08	0 57.89	1 1	0.0046	12 I 4.4*	19.393	0.103	71.8	221 327	[11 4935]
9214	8.8	1 4.08	1 1111	0.0058	14 35 45.4	19.395	0.102	71.8	231 261 322 331	14 4932
9215	8.6	I 13.43	1	0.0042	11 7 51.0	19.398	0.103	, 70.6	141 218 247 256	_
	i I					1	_	,		
9216	8.8	23 1 13.66		-0.0045	+11 43 29.6	+19.398	+0.103	70.8	6 Beob.	11 4939
9217	8.9.	I 24.06		0.0038	10 26 35.8	19.402	0.103	70.4	136 138 245 256	
9218	7.9	1 32.87	1 1	0.0046	11 59 51.4	19.406	0.102	71.1	7 Beob.	11 4940
9219	9.0	2 7.12 2 13.19	1	0.0049	12 25 59.8	19.418	0.101	70.4	143 255 221 239 258 327	12 4939
9220	7.9	2 13.19	2.9949	0.0052	13 3 13.8	19.420	0.101	71.3		12 4940
9221	9.2	23 2 23.04	+2.9952 +	-0.0052	+13 2 43.4	+19.424	+0.100	71.3	221 239 258 327	12 4941
9222	8.610	2 28.95	1 1	0.0060	14 52 14.3	19.426	0.100	71.8	261 322	[14 4935]
9223	8.o ¹¹	2 30.64	3.0120	0,0038	10 16 55.4	19.427	0.101	77.8	136 256 530 597	10 4887
9224	8.7	2 41.51	1	0.0061	14 52 1.9	19.431	0.099	71.8	261 322	14 4936
9225	8.7	2 49.97	3.0023	0.0047	11 57 50.5	19.434	0.100	70.4	141 256	11 4943
9226	8.7	23 3 0.03	+3.0064 +	-0.0044	+11 18 31.5	+19.437	+0.100	70.4	141 256	11 4945
9227	8.7	3 26.56	2.9876	0.0059	14 31 40.3	19.447	0.098	71.8	261 322	14 4937
9228	8.7	3 38.52	3.0086	0.0043	II 4 3.7	19.451	0.098	70.4	141 256	10 4891
9229	9.2	3 41.39	2.9927	0.0056	13 45 6.8	19.452	0.098	89.9	744 745	
9230	6.9 ¹²	3 43-59	2.9927	0.0056	13 45 6.7	19.453	0.098	80.4	239 258 744 745	13 5059
9231	9.0	23 3 54.55	+3.0091 +	-0.0043	+11 2 0.1	+19.457	+0.098	80.1	136 256 744 745	10 4892
9232	7.918		1 1	0.0039	10 8 18.5	19.463	0.098	77.8	136 251 530 597	10 4894
9233	9.1	5 8.16		0.0054	13 7 33.8	19.482		70.8	239 258	13 5064
9234	8.8	5 44.72	1	0.0055	13 23 23.8	19.495	0.094	89.9	744 745	13 5066
9235	8.7	5 48.88	ا ما	0.0064	15 7 8.0	19.496		89.9	744 745	15 4777
9236	8.5	23 5 49.66		-0.0062			1	71.8		
9230	8.9	6 0.56	1 1	0.0061	+14 38 5.0 14 27 13.2		1	71.8 89.9	261 322 745 748	14 4942 14 4943
9238	8.4	6 3.17	1	0.0045	11 10 15.0	19.500		70.4	745 748 141 256	11 4951
9239	8.9	6 11.62		0.0045	11 12 55.8	19.504		-	141 256	11 4952
9240	8.3	6 19.34		0.0041	10 16 26.2	19.507	!	77.8	136 251 530 597	
li		, , ,	1			!	1	i		1
9241	8.9	23 6 21.34		-0.0059	+13 59 25.6	+19.507		70.8	239 258	13 5070
9242	8.9	6 37.80	1	0.0049	11 52 44.6	19.513	0.093	70.4	143 255	11 4955
9243	9.0	6 38.32	1 - 1	0.0049	11 52 18.4	19.513	0.093	82.4	255 R	ľ
9244	8.6 6.8 ¹⁴	6 52.68	1 - :	0.0046	11 16 18.6	19.518	1	70.4	141 256	11 4957
*9245		, ,	1	0.0042	10 23 6.6	19.523	0.092	70.2	136 141 251	10 4902
9246	8.516	23 7 21.03		-0.0063	+14 38 14.2	+19.527	+0.091	71.8	261 322	14 4949
9247	8.4	7 21.49	1 - 1	0.0052	12 29 10.1	19.528	0.091	1.08	143 255 744 745	
9248	7.8	7 33.50		0.0063	14 41 23.9	19.531	0.091	71.8	261 322	14 4952
9249	8.7	7 34.61	1 - 1	0.0044	10 51 42.5			70.4	136 251	10 4903
9250	8.7	7 41.94	3.0173	0.0041	10 17 49.2	19.534	0.091	79.8	7 Beob.	10 4904
1	1 B	D 8.1 2 BD	7.6 8 9.6	10.5 10	.2; 9 ^m 4 praec. 7	2!6 B.	4 BD 9.	3 * BD	9.5 6 Nur Z. 327	; BD 9.4
	7 BD 8	8.8 8 BI	9.5	9 7.3 8.	.o 8.o 8.3; BD 8	3.4	10 BD		11 BD 7.0	BD 7.7
1	18 8.2	7.2 8.3 7.9	14 7.5 7.0							

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
9251	8.8	23h 7m46*93	+2:9968 +0:0060	+14° 1' 6.9	+19.536	+0.090	70.8	239 258	13° 5074
9252	9.2	7 55.00*	3.0023 0.0055	13 3 57.4	19.539	0.090	78.8	143 255 R	[12 4952]
9253	8.5	8 18.54	2.9947 0.0063	14 31 52.1	19.546	0.089	71.8	261 322	14 4953
9254	8.5	8 19 .8 8	3.0083 0.0051	12 4 31.4	19.547	0.090	70.4	141 256	11 4962
9255	8.2	8 25.02*	3.0031 0.0055	13 2 32.1	19.548	0.089	1.08	143 255 744 745	12 4954
92561	9.3	23 8 27.23	+3.0060 +0.0053	+12 31 37.0	+19.549	+0.089	90.1	744 745 748 797	12 4955
9257	8.8	8 44.63	3.0006 0.0058	13 35 23.1	19.555	0.089	70.8	239 258	13 5077
9258	8.7	8 49.53	3.0020 0.0057	13 20 30.3	19.556	0.089	70.8	239 258	13 50782
9259	8.8	8 50.29	3.0080 0.0052	12 15 14.7	19.557	0.089	70.4	143 255	12 4956
9260	8.28	9 1.44	3.0109 0.0049	11 45 21.0	19.560	0.089	70.4	141 256	11 4966
9261	9.1	23 9 7.41	+3.0155 +0.0045	+10 55 12.2	+19.562	+0.089	70.4	136 251	10 4906
9262	8.9	9 27.09	2.9974 0.0062	14 20 34.1	19.568	0.087	71.8	261 322	14 4959
9263	8.7	9 32.69	2.9971 0.0063	14 26 6.0	19.570	0.087	71.8	261 322	14 4961
9264	8.6	9 40.23	3.0100 0.0051	12 3 41.9	19.573	0.087	83.2	143 744 745	11 4967
9265	8.8	9 45.62	3.0150 0.0047	11 8 36.5	19.574	0.087	70.4	141 256	11 4968
9266	8.8	23 10 20.16	+3.0111 +0.0051	+11 59 54.1	+19.585	+0.086	80.2	141 256 745 748	11 4971
9267	8.8	10 29.49	3.0026 0.0060	13 39 28.7	19.588	0.085	70.8	239 258	13 5084
9268	8.4	II 4.44	3.0016 0.0062	14 0 44.9	19.599	0.084	80.4	239 258 744 745	13 5086
9269	8.5	11 31.58	3.0076 0.0057	12 57 40.7	19.607	0.084	70.4	143 255	12 4963
9270	8.6	11 42.90	2.9985 0.0066	14 46 51.2	19.611	0.083	71.8	261 322	14 4966
9271	8.5	23 11 51.74	+3.0026 +0.0062	+14 1 44.9	+19.614	+0.083	70.8	239 258	13 5089
9272	8.4	11 54.25	2.9980 0.0067	14 55 14.2	19.614	0.083	71.8	261 322	14 4967
9273	9.0	11 57.63	3.0095 0.0056	12 42 48.0	19.615	0.083	90.2	745 748 797	12 4966
9274	8.4	12 6.63	3.0161 0.0050	11 26 17.0	19.618	0.083	70.4	141 256	11 4977
9275	8.8	12 14.45	3.0080 0.0058	13 4 2.9	19.620	0.082	70.4	143 255	12 4968
9276	9.2	23 12 44.29	+3.0034 +0.0063	+14 6 34.9	+19.629	+0.081	89.9	744 745	[14 4970]
9277	8.44	12 47.41	3.0034 0.0064	14 7 21.4	19.630	0.081	82.4	5 Beob.	14 4971
9278	8.7	12 55.16	3.0203 0.0047	10 46 55.7	19.633	0.082	70.4	136 251	10 4913
9279	8.7	12 58.73	3.0197 0.0048	10 54 43.2	19.634		70.4	136 251	10 4914
9280	9.0	13 11.22	3.0154 0.0052	11 49 39.5	19.637		82.4	256 R	[11 4981]
9281	8.7	23 13 53-44	+3.0209 +0.0048	+10 52 1.0	+19.650		70.4	136 251	10 4918
9282	9.0	13 57.47	3.0161 0.0053	11 52 45.3	19.651	0.079	70.4	141 256	11 4983
9283	8.66	14 14.71	3.0126 0.0057	12 40 54.8	19.656	0.079	80.1	143 255 744 745	
9284	7.57	14 28.87	3.0047 0.0066	14 21 52.4	19.660	0.078	80.9	261 322 744 745	
9285	8.4	14 41.02	3.0086 0.0062	13 37 48.7	19.664	0.078	70.8	239 258	13 5096
9286	8.6	23 15 4.60	+3.0182 +0.0053	+11 43 54.8	+19.670		70.4	141 256	11 4985
9287	8.4	15 21.63	3.0149 0.0057		19.675	0.077	80.1	143 255 744 745	
9288	8.8	15 51.39	3.0247 0.0048		19.683	0.076	70.4	136 251	[10 4923]
9289	8.9	16 1.90	3.0164 0.0057	12 21 42.9	19.686	0.075	70.4	143 255	12 4975
9290	8.3	16 21.71	3.0253 0.0048		19.692	0.075	70.4	136 251	10 4926
	_		+3.0207 +0.0053	i	+19.692	+0.075	70.4	141 256	11 4992
9291 9292	9.0 8.4	23 16 23.31 16 31.04	3.0061 0.0069		19.694	0.074	71.8	261 322	14 4979
9292	9.3	16 44.67	3.0131 0.0062	13 15 39.5	19.698	0.074	89.9	744 745	13 5101
9293	8.9	16 45.65	3.0148 0.0060	12 53 34.3	19.698		82.4	5 Beob.	12 4977
9295	5.68	16 46.34	3.0206 0.0054	11 37 43.3	19.699		70.4	141 256	11 4993
li i					i .				
9296	8.6	23 16 55.38	+3.0203 +0.0054 3.0261 0.0048	+11 45 7.4.	+19.701		70.4 70.4	143 255 136 251	11 4994 10 4928
9297 9298	9.0 9.0	17 5.82 17 17.76	3.0261 0.0048 3.0045 0.0072		19.704	-	70.4	261 322	15 4817
9299	9.0 8.9°	17 19.01	3.0115 0.0065		19.707	0.073	70.8	239 258	[13 5104]
9300	9.2	· ·	3.0116 0.0065			0.073		258 R	
/3	• • •						-		. DD
			5" 125°) praec. 6"4 1 .1 7.5 8.5 7		BD +3:7		D 7.7 4 BD 9.	8.7 8.9 7.8 8.1 8.5	; RD 9.0
i	P BD	9.2 6 BD 9	1.5 0.5	1 1.0	., 5.0, 101		<i>DD</i> 9.	'3	
ā i									1

Nr.	Gr.	A	.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl	. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Z	nen		В	. D.
9301	8.9	23 ^h	17"	40.57	+3.0216	+0.0054	+110	39' 13."9	+19.713	+0.072	70.4	141 256	1		110	4998
9302	8.81	}		45.42	3.0269	0.0048		28 32.3	19.715	0.073	70.4	136 251				4931
9303	8.9		17	50.95	3.0083	0.0069	14	39 42.1	19.716	0.072	71.8	261 322			14	4986
9304	9.0		18	1.72	3.0274	0.0048	10	26 10.1	19.719	0.072	70.4	136 251			10	4932
9305	7.9		18	6.70	3.0126	0.0065	13	47 36.9	19.720	0.071	70.8	239 258			13	5105
9306	9.4	23	18	50.67	+3.0276	+0.0050	+10	35 44-4	+19.732	+0.070	89.9	745 748			10	4934
9307	8.8	_	18	59.10	3.0073	0.0073	1	15 52.1	19.734	0.070	71.8	261 322				4822
9308	1.8		19	8.35	3.0087	0.0072	15		19.736	0.069	71.8	261 322			_	4990
9309	8.7		19	10.58	3.0183	0.0061	12	49 2.9	19.737	0.070	70.4	143 255				4982
9310	9.2		20	21.96	3.0203	0.0061	12	43 42.5	19.755	0.067	90.5	748 797	798		12	4985
*9311	9.0	23	20	22.42	+3.0129	+0.0070	+14	27 31.4	+19.755	+0.067	71.8	261 322			14	4993
9312	9.2			24.33	3.0289	0.0051		40 54.7	19.756	0.067	90.5	1	798		-	4935
9313	8.8			44.97	3.0304	0.0050		24 27.1	19.761	0.067	70.4	136 251				4936
9314	8.3		20	45.79	3.0221	0.0060		25 29.8	19.761	0.067	70.4	143 255				4986
9315	9.0		21	2.80	3.0273	0.0054		14 52.5	19.765	0.066	70.4	141 256				5004
*9316	7.7	23	21	36.54	+3.0311	+0.0051		26 55.1	+19.774	+0.065	70.4					-
9317	8.4	_	21 2I	45.96	3.0220	0.0062		20 55.1 44 44.3	19.774	0.065	70.4	136 251 143 255				4938
9318	8.8		22	3.83	3.0186	0.0067		40 30.8	19.780	0.064	70.8	239 258			i	5115
9319	8.9		22	21.76	3.0287	0.0055	_	15 26.9	19.784	0.064	76.9		748		_	5007
9320	8.7		22	26.47	3.0305	0.0053		49 26.1	19.786		70.4	136 251				4939
	•								' '	1						
9321	8.7	23		26.66	+3.0221	+0.0064	+13		+19.786		70.4	143 255				4992
9322	8.9 8.8		22 22	32.62	3.0217	0.0064	13	-	19.787	0.063	70.8 71.8	239 258				4993
9323 9324 ²	8.7		22	33.11 43.60	3.0159 3.0234	0.0072		31 10.3 42 19.8	19.787	0.063	71.8 82.4	261 322 5 Beob.				4998
9325	8.9		22	44.07	3.0165	0.0072		26 49.0	19.789		71.8	261 322				4994 4999
l l	-	_		•		-					•					1
9326	8.8	23		49.41	+3.0279	+0.0057		35 44.6	+19.791		70.4	141 256				5008
9327	5.0 9.4	l	22	50.04	3.0251	0.0060		4 15.5	19.791			Fund.				5009
9328	8.6 8.6³		22	56.03	3.0198	0.0068	13		19.793		70.8	239 258				5117
9329 9330	8.5		23 23	4.63 26.37	3.0336	0.0050 0.0056		13 24.6 20 12.8	19.795	0.063		6728676			-	4941]
11			-							1	70.4	141 256			l ::	5010
9331	8.6	23	-	30.64	+3.0225	+0.0066	_	11 57.2	+19.801	i .	70.8	239 258			_	5120
9332	8.5		23	32.77	3.0311	0.0055		59 24.1	19.801	0.062	70.4	141 256			-	4942
9333	9.2		23	42.43	3.0274	0.0060		0 10.8	19.803	0.061	82.4	255 R			-	5012
9334	8.8		23	47.06 52.89	3.0213	0.0068	-	36 49.3	19.804	i	70.8	239 258			-	5121
9335	9.0		23	52.09	3.0227	0.0066		17 16.5	19.806	0.061	70.8	239 258			13	5122
9336	9.0		•	13.39	1	+0.0051			+19.810		82.4	251 R	_			4943]
9337	8.8			21.10	3.0283	0.0060		58 40.5	19.812	0.060	80.4	143 255		802		
9338	8.14		25	1.45	3.0357	0.0051		11 48.2	19.821	0.059	80.2	5 Beob.				4945
9339	8.7			23.30	3.0234	0.0069		38 45.4	19.826	1	70.8	239 258			_	5129
9340	9.1			45.47	3.0270	0.0065		48 6.3	19.831	0.057	70.4	143 255				4999
9341	8.6			48.47	+3.0342	+0.0055		49 38.0	+19.831			136 141		256		4947
9342	8.7		-	56.66	3.0219	0.0073		16 46.2	19.833		71.8	261 322				5006
9343	8.4			1.46*	3.0357	,		29 18.0	19.834		70.4	136 256				4948
9344	8.3			15.02	3.0366	0.0053		17 15.7	19.837		81.3	6 Beob.				4949
9345	8.8		20	21.73	3.0261	0.0068	13	17 11.0	19.839	0.056	70.8	239 258			13	5130
9346	8.8	23	26	31.67	+3.0208	+0.0076	+14	48 1.5	+19.841	+0.056	71.8	261 322				5007
9347	8.8			37.17	3.0352	0.0055		49 11.2	19.842	_	85.6	256 748			10	4950
9348	9.1			53·53*	3.0287	0.0065		44 26.1	19.845		80.4	143 255		802		5003
9349	8.68			12.27	3.0292	0.0066		43 59.1	19.849		70.4	143 255				5004
9350	8.6	l	27	49.66	3.0376	0.0055	10	29 28.4	19.857	0.053	70.4	141 256			10	4953
	¹ B	D 9.3		3 9ª	5 praec. 1:	2° 2!5 B.	* B	D 9.1	4 7.7	8.6 8.5	7.7 8.2	5 BD 9). I			
									-	="						

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
9351	8.4	23 ^h 28 ^m 1:52	+3:0338 +0:0061	+11°40′38″1	+19.859	+0.053	70.4	141 256	1 1° 5020
9352	9.1	28 11.92	3.0217 0.0079	15 16 39.3	19.861	0.052	71.8	261 322	15 4846
9353¹	9.3	28 21.81	3.0352 0.0060	11 23 5.8*	19.863	0.052	92.2	748 806 R	11 5021
9354	8.5	28 23.74	3.0336 0.0062	11 51 37.9	19.864	0.052	70.4	141 256	11 5022
9355	8.9	28 36.24	3.0227 0.0079	15 11 7.2	19.866	0.052	71.8	261 322	15 4849
9356	8.7	23 28 38.00	+3.0335 +0.0063	+11 59 18.5*	+19.867	+0.052	70.4	141 256	11 5025
9357	8.7	28 39.09	3.0282 0.0071	13 34 49.0	19.867	0.052	70.8	239 258	13 5137
9358	8.6	28 40.00	3.0276 0.0072	13 45 14.4*	1	0.052	80.6	239 258 748 805	13 5138
9359	7.5	28 51.42	3.0338 0.0063	11 58 21.7	19.869	0.051	70.4	141 256	11 5026
9360	7.1	28 55.58	3.0395 0.0054	10 16 4.8	19.870	0.051	81.3	6 Beob.	10 4958
9361	8.83	23 , 28 58.41	+3.0260 +0.0075	+14 21 50.8	+19.871	+0.051	71.8	261 322	ŀ
9362	7.7	29 17.95	3.0280 0.0073	13 54 8.8	19.875	0.050	70.8	239 258	14 5010
9363	8.6	29 25.01	3.0400 0.0055	10 17 4.3	19.876	0.051	81.3	6 Beob.	10 4959
9364	8.9	29 27.90	3.0395 0.0055	10 27 16.3	19.877	0.050	70.4	136 251	10 4960
9365	8.8	29 33.31	3.0295 0.0071	13 33 58.1	19.878	0.050	70.8	239 258	13 5142
i I						•	i i	_	1
93663	8.9	23 29 34.96	+3.0360 +0.0061	+11 34 13.4	+19.878	+0.050	70.4	141 256	11 5028
9367	9.2	29 40.97	3.0272 0.0076	14 19 30.1	19.879	0.050	90.9	802 805	14 5013
9368	8.4	29 41.86	3.0250 0.0079	15 0 8.9	19.879	0.050	71.8	261 322	14 5014
9369	8.8	29 51.60	3.0328 0.0067 3.0278 0.0075	12 41 14.5	19.881	0.049	70.4	143 255	12 5006
9370	8.7	29 52.51	3.0278 0.0075	14 13 42.0	: 1	0.049	71.8	261 322	14 5015
9371	8.8	23 30 34.23	+3.0300 +0.0074	+13 50 46.6	+19.889	+0.048	70.8	239 258	13 5143
9372	8.8	30 36.32	3.0261 0.0080	15 6 37.3	19.889	0.048	90.9	802 805	14 5016
9373	7.9	30 37.44	3.0411 0.0055	10 19 23.6	19.890	0.048	80.4	5 Beob.	10 4963
9374	8.7	30 38.97	3.0334 0.0068	12 48 33.0	19.890	0.048	70.4	143 255	12 5007
9375	9.0	30 47.41	3.0394 0.0059	10 56 2.9	19.892	0.048	70.4	136 141 251 256	10 4964
9376	8.4	23 30 48.75	+3.0306 +0.0073	+13 45 42.3	+19.892	+0.048	80.8	239 258 802 806	13 5144
9377	8.4	30 49.70	3.0296 0.0075	14 5 15.9	19.892	0.048	71.5	258 261 322	13 5145
9378	8.9	31 10.25	3.0286 0.0078	14 34 17.3	19.896	0.047	72.2	261 322 338	14 5017
9379	9.0	31 25.45	3.0329 0.0072	13 19 21.5*	19.899	0.047	70.8	239 258	13 5146
9380	9.1	31 34.59	3.0404 0.0059	10 54 3.4	19.900	0.046	70.4	141 256	10 4969
9381	8.14	23 31 41.80	+3.0367 +0.0066	+12 11 17.0	+19.902	+0.046	70.4	143 255	12 5008
9382	8.7	31 43.25	3.0412 0.0058	10 40 51.5	19.902	0.046	70.4	136 251	10 4970
9383	9.0	31 57.66	3.0383 0.0064	11 45 20.8	19.904	0.046	70.4	141 256	11 5035
9384	8.9	32 18.59	3.0328 0.0074	13 45 34.8	19.908	0.045	70.8	239 258	13 5147
9385	8.8	32 22.14	3.0298 0.0080	14 46 56.6	19.909	0.045	72.2	261 322 338	14 5020
9386	8.9	23 32 25.20	+3.0405 +0.0061	+11 10 55.8	+19.909	+0.045	70.4	141 256	11 5037
9387	7.5	32 33.17	3.0397 0.0063	11 30 8.7	19.911	0.044	70.6	143 255 256	11 5038
9388	9.0	32 46.42	3.0295 0.0082	15 5 41.0	19.913	0.044	72.2	261 322 338	14 5023
9389	9.0	32 59.73	3.0415 0.0061	11 4 55.9	19.915	0.044	70.4	141 256	10 4972
9390	8.7	33 2.25	3.0437 0.0057	10 19 8.3	19.916	0.044	79.1	136 251 735 736	10 4973
i i	8.8		1 !		! !				
9391	8.9	23 33 9.31 33 9.79	+3.0393 +0.0065 3.0301 0.0082	+11 54 59.5 15 6 16.9	+19.917	0.043	70.4 72.2	143 255 261 322 338	11 5039
9392 9393	9.3	33 9·79 33 22.08	3.0301 0.0082 3.0418 0.0061	11 6 23.9	19.917		81.9	141 R	[10 4975]
9393 9394	9.0	33 32.83	3.0414 0.0057	10 14 9.0	19.919	0.043	82.1	5 Beob.	10 4975
9395	7.9	33 42.43	3.0337 0.0077	14 7 3.9	19.922	0.042	77.5	239 258 802	14 5028
					1 !				
9396	8.9	23 33 48.45	+3.0325 +0.0080	+14 37 18.9	. 1		72.2	261 322 338	14 5029
9397	8.7	33 59.31	3.0451 0.0057	10 9 28.2	19.925	0.042	77.2	136 251 805	10 4978
9398	8.9	34 11.39	3.0367 0.0073	13 18 13.1	19.927		70.8	239 258 230 258	13 5153
9399 9400	9.0 8.5	34 17.07 34 27.39	3.0362 0.0074 3.0372 0.0073	13 32 58.0 13 15 41.6	. 1		70.8 70.8	239 258 239 258	13 5154
,,,,,,									13 5155
	1 1	omo seq. 14° in p	par. • 2 [7.0] 8.5	B; BD 8.9	8 11 ^m prae	ec. 6° in	par.	4 BD 8.7	

Nr.	Gr.	A.R. 187	75 Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	-	Zor	nen		В.	D.
9401	8.5	23 ^h 34 ^m 32	2:78 +3:0359	+0.0076	+13°46′20″1	+19.931	+0.041	72.4	261	322	336	338	13°	5156
*94021	8.4		9.94 3.0357	0.0078	14 4 44.6	19.935	0.040	70.8	239	258			13	5158
9403	8.8	35 0	0.23 3.0362	0.0077	13 54 59.7	19.935	0.040	70.8	239	258			13	5157
9404	9.0	35 C	3.0325	0.0084	15 17 13.9	19.935	0.040	76.8	261	322	336	802	15	4867
9405	9.0	35 15	5.72 3.0360	0.0078	14 8 22.0	19.938	0.039	72.4	26 I	322	336	338	14	5035
9406	8.3		9.75 +3.0420	+0.0068	+12 3 2.9	+19.941	+0.038	70.4	141	256			11	5044
94072	9.3	36 8	8.23 3.0464	1	10 33 2.1	19.946	0.038	84.2	251	802	805		10	4980
9408	8.8		7.07 3.0415	0.0071	12 37 42.8	19.948	0.037	70.4	143	2 55				5016
9409	8.9		9.05 3.0455	1	11 3 33.4	19.949	0.037	70.4	141	-	_		-	498 I]
9410	8.2	•	4.07 3.0456	1	11 8 28.8	19.951	0.036	84.2	258	802	805		71	5045
9411	8.5	23 36 48	8.95 +3.0379	+0.0080	+14 15 52.2	+19.952	+0.036	72.4	261	322	336	338	14	5040
9412	8.7	37 5	5.95 3.0465	0.0062	10 54 32.0	19.954	0.036	70.4	-	256				4982
9413	9.1		3.48 3.0475	1 _	10 32 40.0	19.955	0.036	83.9		802	-			4983
9414	9.0		9.31 3.0363	1	15 12 44.7	19.956	0.035	72.4	261	-	336	338	_	4874
9415	9.1	37 36	5.22 3.0456		11 31 40.3	19.959	0.035	90.9		805			11	5047
9416	8.9	23 37 43	3.43 +3.0481		+10 32 5.2*	+19.960	+0.035	83.9	-	802	807			4985
9417	9.1		5.24 3.0443	1	12 9 55.9	19.960	0.035	70.4		255			12	5019
9418	9.1		3.0383	_	14 46 18.4	19.961	0.034	83.5	338		_	ا۔	-	- ,
9419	8.8		5.21 3.0384	1	14 44 46.7	19.961	0.034	72.4	261		336	338		5043
9420	9.0		3.0422	0.0076	13 21 33.3	19.964	0.034	70.8	239	258			l l	5160
9421	8.9		0.54* +3.0422	1 -	+13 24 36.8	+19.965	+0.033	80.8	239	_	802	805	13	5161
9422	8.8		1.41 3.0470	1	11 18 7.5	19.965	0.033	70.4	141	-				5049
9423	8.8		3.0439	1 _	12 45 26.7	19.966	0.033	70.4	143	255				5021
9424	8.18		1.66 3.0407	1 -	14 21 0.0	19.969	0.032	72.4	261		336	338		5045
9425	8.2	39 5	5.46 3.0419		13 58 55.5	19.971	0.032	70.8	239	258			13	5165
*9426	8.7	• • • •	0.84 +3.0472	i .	+11 40 50.8	+19.972	_	70.4	141	256				5051
9427	7.0	•	5.21 3.0456	_	12 27 33.1	19.972	0.032	70.4	143	255				5022
9428	8.7	= :	8.41 3.0421	I	14 2 8.9	19.973	0.031	70.8	239	258				5167
9429	9.6 8.7		5.93 3.0438 9.76 3.0425	1 1	13 20 35.3	19.974	0.031	90.9	802 261	805	226	228		51684
9430		• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •			14 11 11.4	19.977	0.030	72.4			336		i	5051
9431	9.05	- • -	2.44 +3.0426	1	+14 12 12.4	+19.977	+0.030	72.4	261		336	338	-	5052
9432	7.8		6.37 3.0507	_	10 26 12.8	19.977	0.030	70.4	136	251				4989
9433	8.9		7.54 3.0430	1	14 3 6.3	19.978	0.030	70.8	239	258 D				5169
9434 9435	9.0 8.8		8.17 3.0412 8.44 3.0476	-	14 54 28.4 12 0 12.6	19.978	0.030	83.5 70.4	340	K 256			_	5053]
1			1	1	12 0 12.0					-				5054
9436	9.2	23 40 11	1	1	+11 24 59.4	+19.979		90.9		807			11	5055
9437	9·7 8.6	40 12	. 1	1	13 18 20.5	19.979		90.9		805			-	'
9438 *9439	9.7	40 12 40 13	-1	1	14 8 51.9 13 20 21.2*	19.979 19.980		70.8		258 805				5054
9439	8.9	40 13			13 20 21.2	19.981	0.030	90.9 70.4		255			_	5170 5023
l: I			_					i						_
9441	8.9 8.6	23 40 28	_		+14 49 50.5	+19.981	+0.029	72.4			336			5055
9442 9443	8.7		7.69 3.0423 1.06 3.0517		14 57 22.7 10 43 7.2	19.984	0.029	72.4 70.4		322 251	338	340		5056
9444	8.6		0.00 3.0483	1	12 31 40.3	19.989	1	70.4 70.4	-	255				4991 5024
9445	8.9	41 48			15 9 35.2	19.991	0.027	72.4			323	340		4886
	8.7			1					i		J-J	545		
9446 9447	8.8	23 4I 51 4I 51		1 .	+15 14 35.7	+19.991	+0.027	76.0	_	eob.	336	220		4887 5057
9448	9.0	41 55		1	11 53 56.3	19.991	0.027	72.4 70.4		322 256	330	JJO		5057 5057
9449	8.3		3.82 3.0454	_	14 22 35.9	19.992	_	71.9		336				5058
9450	9.5	42 10		1			1		802					5060 [:]
' '		ms praec. 28		•	12 c 0 1 A		8 7 7 8 2				. 77-1-			



² 9^m7 praec. 12^s5 o'.1 A.
⁵ BD 9.5

^{* 7.8 8.8 7.7 8.2}

⁴ BD gibt, in Uebereinstimmung

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
9451	8.5	23h 42m 32:59	+3:0507 +0:007	+11°56′ 16.3	+19.996	+0.025	70.4	141 256	11°5059
9452	8.8	42 40.93	3.0527 0.006	6 10 57 11.2	19.997	0.025	70.4	136 251	10 4993
9453	9.1	42 45.75	3.0519 0.006	9 11 26 11.3	19.998	0.025	90.9	802 805	11 5060
9454	8.8	43 20.64	3.0543 0.006		20.001	0.024	70.4	136 251	10 4996
9455	8.8	43 35.19	3.0535 0.006	7 11 3 16.6	20.003	0.023	70.4	136 251	10 4998
9456	8.7	23 43 48.88	+3.0511 +0.007	6 +12 37 13.6	+20.004	+0.023	80.6	143 255 802 805	12 5027
9457	9.1	43 50.77	3.0544 0.006		20.004	0.023	90.9	802 805	10 5000
9458	8.5	43 58.63	3.0486 0.008		20.005	0.023	70.8	239 258	14 5064
9459	8.9	44 45.55	3.0533 0.007		20.010	0.021	82.4	256 R	[11 5065]
9460	9.2	44 55.78	3.0513 0.008	13 25 9.9	20.011	0.021	82.4	258 R	13 51771
9461	8.5	23 45 1.10	+3.0520 +0.007		+20.011	+0.021	70.4	143 255	12 5033
9462	10.6	45 5.81*	3.0525 0.007	1	i	0.020	96.1	R(6)	
9463	9.3	45 7.61	3.0521 0.007		20.012	0.020	81.9	143 R	
9464	8.8	45 39.26	3.0542 0.007	1	20.015		70.4	143 255	12 5034
9465	9.2	45 49.20	3.0525 0.008		20.016	i 0.019	84.2	239 802 805	13 5179
9466	9.0	23 45 57.66	+3.0547 +0.007		+20.017		70.4	141 256	11 5067
9467	8.5	46 6.70	3.0548 0.007		20.017	0.018	80.6	143 255 802 805	12 5036
9468	5.12	46 14.59	3.0577 0.006	: 1 · · ·	20.018	0.018	82.7	6 Beob.	10 5004
9469	8.7	46 33.03	3.0544 0.007		20.020	0.017	70.4 80.6 83.9	143 255 141 256a 802 805	12 5037
9470	7.53	46 35.65		1	i	0.017	į		11 5068
9471	6.94	_	+3.0567 +0.007		+20.020	1	4	141@ 256 802 805	
9472	8.8	46 41.15	3.0557 0.007		20.020	0.017	70.4	141 256	11 5069
9473	8.3	47 2.03	3.0550 0.007		1	0.017	70.8	239 258	12 5039
9474	8.9 8.8	47 15.21 47 17.88	3.0563 0.007		20.023	0.016	70.4	143 255	11 5070
9475	0.0		3.0561 0.007		20.023	0.016	70.4	143 255	12 5040
9476	9.0	23 47 21.54	+3.0549 +0.008		,	+0.016	90.9	802 805	13 5182
9477	8.4	47 26.85	3.0529 0.009			0.016	72.2	263 323 338	14 5069
9478	9.2 8.1	47 30.18	3.0568 0.007		20.024	0.016	77.2	141 256 806	11 5071
9479 94 8 0	8.75	47 33.05 47 44.03	3.0577 0.007	*	20.025	0.016	70.6 72.2	143 255 256 263 323 338	11 5072
	1					1			
9481	8.8	23 47 50.87*	+3.0572 +0.007		+20.026	,	74.5	5 Beob.	11 5074
9482 9483	8.9	47 54.35	3.0553 0.008		20.026	0.015	70.8 80.9	239 258 239 258 805 806	13 5184 13 5185
9484	8.7 9.2	48 11.44 48 22.77	3.0552 0.008		20.028	0.014	81.9	141 R	[11 5075]
9485	8.3	48 28.96	3.0573 0.007		20.029		70.4	143 255	12 5043
			3 3.5		-				
9486 9487	9. ī 8.7		+3.0589 +0.007 3.0554 0.008		1				[11 5076]
9488	7.86	48 39.99 49 31.19	3.0554 0.008		20.030	0.013	70.8 72.2	239 258 263 323 338	14 5071
9489	8.9	49 38.50	3.0603 0.007		20.033	0.012	90.9	802 805	11 5078
9490	8.0	49 41.49	3.0571 0.008	_	1	0.011	70.8	239 258	14 5075
9491	8.2		+3.0617 +0.006		+20.035	+0.011	78.8 80.4	5 Beob.	10 5007
9491	9.0	23 49 58.89 50 0.49	3.0597 0.007		20.035	110.04	86.2	3 Beob. 255 R(2)	[11 5079]
9493	8.7	50 3.17	3.0614 0.006		20.035	0.011		136 251	10 5008
9494	8.3	50 17.89	3.0601 0.007		20.036		70.4	141 143 255 256	12 5046
9495	8.6	50 23.69	3.0602 0.007		.1	0.010	70.4	141 143 255 256	12 5047
9496	8.5	23 50 36.40	+3.0621 +0.006	į.	+20.037	+0.010	80.6	136 251 802 805	10 5010
9490	9.0	50 44.79	3.0623 0.006	1 .	1	0.009		136 251 802 805	
9498	9.3	50 45.39	3.0607 0.007		20.038	0.009		802 806	11 5080
9499	8.48	50 51.88	3.0580 0.009	- 1	20.038	1 -		263 323 338	14 5077
9500	8.8	50 53.13	3.0615 0.007	- 1	1	0.009			11 50819
1	1 7.	= BD +3.1	3 5.0	.5 6.3 5.7 4.8 4.6	: BD 6.0		\$ 8.c	8.0 7.5 6.7; Z.141	bläulich
H .		•	r blaulich		PD	, ,		45"0 56"8 som in 4	

1 L = BD +3. 2 5.0 4.5 6.3 5.7 4.8 4.6; BD 6.0 8 8.0 8.0 7.5 6.7; Z.141 bläulich 7.5 6.7 7.1 6.4; Z.141 bläulich 5 BD 8.2 6 BD 7.2 7 Z.256 Mikr. 47. 56. 6 corr. in 47. 46. 8 BD 7.9 9 L = BD +3. 2

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl	. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		B. D
9501	8.3	23 ^h 50	m 53:89	+3:0605	+0:0080	+120	31' 7:6	+20.038	+0.009	70.8	239	255	258		12° 50.
9502	9.0	51	22.42	3.0590	0.0092	14	46 39.9	20.040	0.008	72.4	263	322	323	338	14 50
503	6.6	51	22.68	3.0627	0.0071	10	46 43.3	20.040	0.008	80.6	141	256	802	805	10 50
9504	9.0	51	35.84	3.0589	0.0095	15	15 31.3	20.041	0.008	72.4	263	322	323	338	15 49
9505	9.0 ¹	51	35.87	3.0602	0.0087	13	50 55.3	20.041	0.008	70.8		258		-	13 51
9506	8.43	23 51	36.09	+3.0614	+0.0080	+12	29 12.4	+20.041	+0.008	70.4	143	255		4	12 50
9507	9.08	51	40.85	3.0629	0.0071	10	52 17.1	20.041	0.008	70.4	_	256			10 50
508	8.8	51	41.41	3.0615	0.0080	12	29 17.7	20.041	0.008	77.2	143	255	805		12 50
9509	8.8	51	45.76	3.0635	0.0068	10	18 21.0	20.041	0.007	80.4	5 E	Beob.	_		10 50
510	8.0	52	3.22	3.0614	0.0084	13	7 34-4	20.042	0.007	70.4	143	255			12 50
9511	8.8	23 52	29.25	+3.0604	+0.0095	+15	8 28.2	+20.043	+0.006	72.2	263	323	338		15 49
9512	9.1	52	· · ·	3.0634	0.0077	11		1	0.005	70.4	141		00-		11 50
513	8.94	52	•	3.0623	0.0086	13		20.045	0.005	70.8		258			13 51
9514	9.1	5 2		3.0624	0.0086	13	- •	20.045	0.005	80.8	239	-	802	805	13 51
9515	8.25	53		3.0649	0.0071	_	39 52.4	20.046	0.004	70.4	136	251		ا	10 50
516	6.9	23 53	24.20	+3.0651	+0.0071	+10	34 36.8	+20.046	+0.004	70.4	136	251			10 50
517	8.86	53		3.0620	0.0095		5 12.2	20.046	0.004	90.9	1.	805			14 50
518	7.6	53		3.0648	0.0073	-	58 38.0	20.046	0.004	70.4		256			10 50
519	8.5		51.73	3.0641	0.0083		45 54.5	1	0.003	70.4	143	_			12 50
520	7.5		53.78	3.0643	0.0082		36 55.7	1	0.003	70.4		255			12 50
521	8.17	23 54		+3.0651	+0.0076		34 13.4	1	+0.003	70.4	141	256			11 50
522	8.9	54		3.0637	0.0092		20 34.5	20.048	0.002	72.2	263	•	338		14 50
523	9.0	54		3.0665	0.0073		51 50.8	20.049	100.0	70.3	_	251	550		10 50
524	8.0	55		3.0653	0.0090		56 8.4	20.050	0.001	70.8	_	258			13 51
525	8.5	55		3.0653	0.0095	_	49 56.1	20.050	1 1	72.2		323	338		14 50
526	8.6	23 55	32.49	+3.0667	+0.0079		57 34.6	+20.050	0.000	70.4	1	256			11 50
527	9.08	-3 33 55		3.0667	0.0087		13 24.1	20.051		70.6	1	•	255	258	13 51
9528	8.4	55	•	3.0679	0.0071	_	18 41.1	20.051	0.001	83.9	-	Beob.	-33	230	10 50
9529	8.8	56		3.0663	0.0093		26 12.8	20.051	0.001	72.2	1 :	323	228	1	14 50
530	8.8	56	• • •	3.0663	0.0094		38 20.8	20.051	100.0	72.2	-	323			14 50
531	8.8	23 56	17.42	+3.0683	+0.0071		•	1	1	83.9	i	Beob.	00		
9532	8.2	23 50 56		3.0672	0.0087		12 41.5 14 3.0	+20.052	0.001		1 -		4-8		10 50
533	7.7	57		3.0688	0.0079	-	39 38.5	20.052	0.003	70.5 70.4	1 -	239 256	250		13 52
9534	8.0	51 57		3.0687	0.0079		39 30.5 40 9.2	20.053	0.003	70.4	143	-			12 50
535	7.0	57 57		3.0687	0.0090		40 59.7	20.053	0.003	70.4	239				13 52
1	7.710			,	_	_			·	·					
536	7.7.° 8.6		35.83	+3.0694				+20.053		70.4	141	256			11 50
537 538	8.5		46.58 51.28	3.0698	0.0073		34 5.3	20.053	1	70.4	136			Ì	10 50
9539	8.3		_	3.0693	0.0083	_	23 10.8	1	0.004	70.8		258			13 52
540	8.8	51 58	54·35 4·72	3.0692	0.0098		15 27.2 4 23.2	20.053 20.054	0.004	70.4 72.4	143		323	328	12 50
- 1		_		-			-	_	· .		ı		J*3	220	_
541	8.711		4.93	+3.0702	+0.0073		25 36.2	+20.054	-	70.4	136	-		1	10 50
542	7.6	-	16.69	3.0697	0.0094		16 13.3	20.054	0.005	70.8		258			14 50
9543	8.7		45.61	3.0705	0.0088	-	14 11.6	20.054		70.8	239				13 52
9544 9545	5.8 7.8 ¹²	59 59	16.99 28.33	3.0713	0.0086		42 0.6 49 56.3	20.054		70.4		255 256		- 1	12 50
1		-						20.054		70.4	1		_		_
546	8.4		34.63		+0.0083		10 42.6		1	80.6			802	805	12 50
9547 I	9.1	59	35.90	3.0717	0.0083			20.054		82.4	1255	K			
8	1 9 ¹ 3 BD 9		. o. 1 40" BD 7.	B. 2 0 10	BD 9.1 BD 7.0		8.5 BD 9.3	⁴ BD 9		⁵ BD 8.7 D 8.3		6 BD	9.5	•	BD 7.0

Anhang I.

1. Zonen-Nummern für die mehr als viermal beobachteten Sterne.

Nr.					Z	nen						Nr.					Z	onen			
16	263	323	325	338	339						_	754	56	272	342	746	748				_
84			533									760	-		-	746	-				
140	55	_	323*		_							771	_			326		690			- 1
141	55	263	323*	325	338							791	1	269	270	326	685	687			- 1
181	55	263	323*	325	337						i	807	1	269	270	326	688	690			- 1
235	677	678	798	799	801	806						834	1	269	270	326	688	690			- 1
270	330	337	339	798	799							877	1	269	270	326	685	687			
299	55	60	_	325								890	I	269	270	326	342	688	690		ı
306	53	•	-		677	•	• •		801	806		893	1	252	269	270	326	342	685	687	- 1
308	67	677			68o	108	803	806			Ì	895	I	252	269	270	326	342			
311	60	62	-	243		339						900	252	269	270	326	342				
315	64		339									905	1	-	-	270	-	342			
320			803	-							ì	907		-		270	-	_			
333	64		248	-								908	I			265		326			
336			339	-		.		0			-	910				685					
339	53				679			803			!	911	1			270			٠٠.	/0 =	
340	53				803	808	511					916	I			269		342	085	087	ı
359	_		259									922	56			746					
369	64		259			٥						923	269			7460					ı
374 381			259	-		811						924	72	•	•	269	•	•			
_					749 803							933	65			746 26 9			68-	68n	
407 408		•	803	• •	•	011						937 962	I	54 68		748		320	005		
410	53	•	537	-	. •							972	54 54		746		751				
419	62	-	331 747									978	80		746		751				
421	537	-	803								1	994	684		746		751				
425	537		803									1088	54			686					- #
438	53	•	602	-							Ì	1090	54		_	686	-				
451	64	•	749	_								1103	54		-	687		813			
454	64	•	259	-	_							1106				817		Ŭ			
521	53		332									1117			_	817					- 1
535	53		332									1122	80	144	813	815	816				ı
536	53	67	332	68o	684	686						1152	80	144	751	814	815				
551	63		747									1208	61	78		140					
587	64	•	747	_								1211	54	59	68			334	548	550	
589	53				68o	747	749					1235	59	86	303	334					H
608	62		747								Ì	1237	88	89	140	151	154				
612	62		749								1	1253	83	149	153	747	750				-
617	53		332									1274	89	140	154	747	750				- #
620	60		746								į	1309	59			334					- #
631	1	53			326							1330	59			334					
632	53	67			265	269	326	332				1386	59			334					
633		63		340	_						1	1410	59			334		697			
666					679	680						1424				747					
674			340									1431				747		754			
691					684	686						1446				694					
740			746								1	1447				694					
744	252	209	270	326	332						1	1461	89	142	154	747	814				
]																					l

-) T		
Nr.	Zonen	Nr. Zonen
1479	83 153 814 815 817	2964 148a 164 741 752 757
1495	89 142 154 750 754	2966 66 758*147 741 829
1498	334 439 441 747 756	2984 148a 164 741 752 757
1500	89 142 154 750 754	2985 758°147 148α 164 741 752 757
1520	83 153 747 750 754 70 264 274 755 756	2998 758*147 164 741 752 2999 148a 164 762 764 765
1543	266 273 747 754 755	3024 758*147 740 752 757
1547	57 70 439 441 548	3030 148a 164 741 757 765
1553	57 70 439 441 754 756	3033 148a 164 741 752 757
1667	57 439 441 548 550 754 756	3036 71 145 429 453 756
1716	266 273 754 7568 757	3041 71 145 429 453 759 765
1717	57 73 264 274 757α	3048 758 147 740 752 7578 758
1726	266 273 754 7568 757 77 155 754 7568 757	3052 148a 164 741 7578 762 764 3059 758*147 740 752 7578 758
1839	77 155 264 266 273 274	3059 750 147 740 752 7570 750 3062 758 147 740 752 762 763
1867	57 70 439 441 829	3065 148a 164 7578 758 765
1885	157 278 300 754 756	3072 758*147 7578 762 765
1919	57 70 264 274 612 613	3076 758° 147 740 752 7578 758
1924	70 612 613 756 757	3083 71 93 145 741 756
1963	278 280 300 306 757	3091 758 147 740 752 7578 758
2028	142 157 278 283 308 309 751 760 278 285 300 751 760	3098 758*147 752 7578 758 3102 148a 164 752 7578 758
2035	142 157 278 283 300 308 309	3105 758°147 740 7578 758 762
2108	2 69 699 701 751 758	3107 758 147 740 7578 758 762
2202	2 69 703 705 706	3118 148a 164 752 763 764
2235	4 79 159 273 302	3124 74 93 741 756 759
2241	4 273 302 758 759	3127 758 147 752 7578 758
2307	4 79 273 302 612 613	3132 148a 164 741 752 7578 758
2421 2432	2 4 159 703 704 705 2 69 624 751 759	3135 147 148a 7578 758 762 3137 758*147 148a 164 752 7578 762
2432	425 614 616 624 751 758	3137 750 147 1484 104 752 7570 702
2447	2 69 425 624 751 759	3150 148a 164 752 7578 758
2523	2 69 614 616 709	3152 148a 164 741 752 7578 758
2620	2 4 69 79 159	3162 758 147 740 752 7578 758
2674	285 309 751 754 758	3166 758 147 740 752 7578 758
2675	285 309 751 754 758	3171 758 147 740 762 764
2689 2698	285 309 751 758 760 84 299 740 754 758	3180 758*147 740 752 7578 758 3182 758*147 752 7578 758
2717	271 301 751 754 758	3185 758°147 740 752 762
2728	2 69 71 145 612 708	3193 148a 164 752 7578 758
2756	148a 164 741 752 757	3197 148a 164 741 752 762
2764	148a 164 741 752 757	3206 148a 164 752 7578 758
2835	758*147 740 752 757	3212 758 147 752 7578 758
2873	148a 164 741 752 757	3214 148a 164 741 752 7578 758
2878 2891	758°147 148a 741 757 762 148a 164 740 757 762	3217 758*147 148a 164 7578 762 764 3228 148a 164 741 752 758
2903	148a 164 740 757 762 148a 164 741 752 757	3228 148a 164 741 752 758 3230 74 93 145 756 759
2905	66 758*147 148a 164 741	3234 148a 164 752 7578 758
2916	148a 164 741 752 757	3239 148a 164 7578 758 762
2923	758° 147 741 752 757	3253 74 93 145 429 453 756
2926	758 147 741 752 757	3288 7 8 286 307 312
2930	758*147 741 762 763	3304 3 11 311 429 453
2937	148a 164 741 752 762	3308 7 17 307 313 740
2942 2944	148a 164 741 762 765 148a 164 740 752 763 764	3313 5 12 17 307 314
2952	66 148a 164 741 752 757	3319 7 12 17 307 313 314 740
2955	758 147 741 762 763	3322 3 11 311 429 453

Nr.					Zon	e n			Nr.				Zoi	nen		
3330	3	5	11	12	311	314	758		5009	38	104*	375	378	777	778	
3361	5	12	314	429	433				5017	102*	106	742	770	773	776	
3362	5	I 2	314	429	433				5024	30	38	42	743	769		
3393	3	11	311	564	630		0		5039	36	1138*	114	742	769	771	
3397	3	11	311	429	433	630	830	ļ	5040	36	114	742	771	773	776	
3401 3475	3	1 I	311	429 429	433 433				5046	36 36	1138* 1138*	742 742	769 769	77 I 77 I		l
3476	5	12	314	429	433				5053 5055	36	1138*	742	769	771		
3483	3	11	311	429	433				5064	36	1138*	742	769	771		
3488	3	11	311	433	710	713			5072	36	1138*	742	769	771		
3517	5	12	314	429	433				5074	36	1138*	742	769	773		
3519	3	11	311	429	433				5082	36	1138*	742	769	77 I		
3539	3	11	311	429	433				5086	36	1138*	742	769	771		
3544	3	11	311	429	433			·	5095	36	1138*	742	769	77 I		
3575	3	11	311	429	433				5098	36	1138*	742	773	776		
3585	18	21	156	158	758	761			5101	36	1138*	742	769	771		
3608	7	12	17	307	313	314		ĺ	5106	36	1138*	742	769	771		
3625 3642	3	5 8	307	12	311	314		1	5110	36 36	1138* 1138*	742	769 760	771	•	{
3656	7	11	12	312	313	429	422		5111	36 36	1138	742 742	769	773 773		
3658	5 3	11	12	311	314	429	433 433		5112	1138*	742	769	77 I 77 I	776		i
3722	4	82	160	445	458	4-7	733		5127	34	112	769	771	776		
3829	82	160	445	458	831				5131	28	375	378	769	771		
3832	82	160	632	714	715				5133	36	1138*	742	769	771		
3837	82	160	632	752	760				5134	36	1138°	742	769	773	776	
3951	9	15(a ∮)19	762	764				5135	36	1138*	742	769	773		ŀ
3956	9	15	19	714	715				5138	36	1138*	742	769	771		į.
3968	6	13	445	458	762	764			5153	36	1138	742	769	773		
4048	6	13	445	458	762	764			5154	36	1138	742	769	77 I		
4136	13	96	445	458 766	832 767				5165	36	1138* 1138*	742	769	771		1
4157 4480	24	13 96	762 464	465	766	767			5167 5168	36 36	1136*	742 742	769 773	771 776		
4553	10	14	35	430	450	101			5171	30	42	743	77I	776		
4602	10	14	35	455	636	637			5182	36	112	1138*	742	769	771	
4620	10	14	35	368	455	769			5187	36	1138*	742	771	776	••	
4756	455	638	639	768	769				5197	36	1138*	742	771	773		į
4757	14	35	455	638	639	768	769	833	5204	30	42	743	77 I	773		
4805	102*	106	770	774	779				5227	36	1138*	742	771	773		
4809	38	104*	368	455	777	778			5232	36	1138*	742	771	773		
4823	38		368	455	777	778			5233	36	1138*		771	776		
4832	38		368 368	455	777	778 778			5236	36 36	1138* 1138*	742	773	776		
4851 4860	38 38		368	455 455	777 777	778 778			5247	36 36		742 742	77 I 773	773 776		ŀ
4863	38		467	455 636	637	777	778		5252 5256	36		742	773	776		
4864	38		367	467	777	778	.,.		5257	36	1138	742	771	776		ł
4868	372		636	637	833				5274	36		742	771	773		
4873	38		372	460	777	778			5280	36	1138*	742	77 I	773		
4902	38		370	457	777	778		ľ	5287	30	42	743	771	773		
4970	102*		770	773	776				5289	36	1138*	742	771	773		
4983	38		375	378	777	778			5290	34	36	112	1138			
4986	38		372	460	777	778			5299	36	1138*	742	771	773		l
4990	40	108	770	773	776				5302	30	37	42	115	743		
4991	38		372	460	777	778		Ì	5303	30	39	42	116	173	743	
4992	102* 102*		770	773	776				5308	26 26		0 37		42	115 116 17	3 743
4993 5003	40	108	770 776	773	776 778	770		i P	5309	36	1138		182 116	742	175 240	i
5005	40	108	770	777 773	776	779			5310	30 37	39 115	42 471	473	169 770	175 743 777	ļ
	, 4-		11-	113	,,,			,		, ,,	3	71.	713	,,,		

Nr.				Zon	e n			Nr.				Zo	nen-			
5334	37 115	473	640	641				6045	125*	783	785	787	788			
5512	39 116	169	173	770				6048	125*	197	783 <i>8</i>	785	787	788		
5520	39 116	169	173	770				6050	174	777	780	783δ	787	788		
5594	37 115	473	642	645	770	775		6052	119	174	777	785	787	788		
5601	39 52	116	169	173	315	316 319		6054	125*	197	783δ	785	787	788		
5605 5608	41 116	169	173 116	175		215 216	210	6059	497	501	777	780 -8-	835	788		
5616	39 45 39 45	52 52	116	169 169	173 173	315 316 315a 319	3.19	6069 6073	125* 125*	197 197	783δ 783δ	785 785	787 787	788		
5618	39 45 39 45	52	116	169	173	315a 319		6075	125*	197	783δ	785	787	788		
5628	45 52	315	316	319	- 13	3-3- 3-3		6085	125*	197	785	787	788	100		
5630	45 52	315	316	319			i	6087	125*	197	783	785	788			
5631	52 315	316	317	319				6097	125*	197	783	785	788			
5633	45 46	52	183	315	317	319		6098	125*	197	785	787	788			
5635	47 185	7738	776	778				6108	125*	197	777	780	785	787		
5637	44 50	479	567		776	778		6121	121	176	498	505	777	780		,
5669	44a 50	7738		776	778			6143	1188*	123	125*	179*	195	197		
5670	180 187	7738		776	778			6212	1188*	179*	781	782	785			
5672	180 187 180 187	7738		778				6214	121	176	777	780	783			
5676 5679	180 187 180 187	773δ 773δ		778 778				6295 6325	1188*	179* 179*	777	781 780	782 785			
5690	180 191	773δ		778				6328	1188	179*	777 781	782	783			
5694	44 50	473	642	645				6330	1188	179*	777	780	781	782		
5704	46 183	317	7738		778			6425	1188	121	176	179*	184	702		
5707	479 567	7738		778	••			6429	123	195	206	789	791			
5731	180 187	7738		778				6431	1188*	179*	184	786	787			:
5748	180 187	7738	776	778				6440	1188.	179*	184	786	787			
5772	45 52	315	316	319				6471	48	51	650	651	729			
5824	45 52	315	316	319				6480	48	51	650	651	729	784		
5835	46 180	183	187	317			•	6484	48	727	730	788	791		_	
5836	45 52	315	316	319				6552	48	51	511	570	57 I	57 2	784	788
5846	45 52	315	316	319				6575	132	134*	199	206	790			
5848 5851	45 52	315	316 316	319				6679	48 186	51 188	571	572	573			
5855	45 52 47 183	315 185	189*	319 317				6763 6775	129	134*	212 199	214 208	788 789			
5860	45 52	315	316	319				6813	49	1178*	126	184	786			
5865	45 52	315	316	319				6825	48	51	511	570	573	835		
5872	45 52	315	316	319				6829	1178	184	786	787	793	-33		
5877	45 52	315	316	319			į	6884	48	51	511	570	784	788		
5885	45 52	315	316	319	-			6892	48	51	571	573	793	794		
5890	45 52	315	316	319				6957	188	190	210	212	784	788		
5891	45 52	315	316	319				6976	1178*	184	786	787	791	794		
5932	44 50	479	642	645				7044	1178*	132	184	202	206			
5937	45 52	315	318	319				7045	132	204	206	785	794			ĺ
5942	45 183	315	318	319	٥.,			7047	1178	132	184	202	206			
5948 5983		478 8* 179*	646	726 318	834			7049	128	134*	192	199	222			
5986		, 191	201	203				7050	225 48	782	783	793 196	794	570	can	585
5990	174 498	505	777	780				7056 7072	122	51 198	120 202	577	511 585	570	577	2~2
5995	125* 197	783	785	787				7075	226	288	782	783	793			
5996	125* 197	783	785	787				7083	128	194	204	206	223			j
5997	174 498	505	781	782				7084	120	196	511	570	663			j
6000	125* 197	783	785	787				7104	120	196	511	570	662	663		i
6002	125* 197	783	785	787				7109	122	198	585.	782	783	793		
6012	125* 197	783	785	787				7118	122	198	782	783	793			
6024	1188* 179		785	787	788		į	7126	120	196	571	573	579	588	662	663
6027	174 498	505	777	780	- 0-	_00	i	7127	226	288	782	783	793	-0-	-0 -	
6032	125* 197	777	783	785	787	788		7148	122	198	577	662	663	782	783	793
ll .																1

Nr.	Zonen	Nr.	Zonen
7157	194 223 782 783 793	8396	227 229 240 260 296 320
7190 7209	120 196 511 573 662 663 228 289 782 783 793	8406	207 242 250 527 586
7210	226 288 782 783 793	8413	207 242 250 527 586 236 257 260 297 320
7219	124 204 216 785 794	8426	236
7236	226 288 782 783 793	8434	207 242(8½) 250 525 526
7254	226 288 782 783 793	8453	260 297 320 792 795
7269	122 198 782 783 793	8462	207 242(8) 250 584 591
7271	128 202 785 794 795	8476	207 242(8) 250 527 586
7272	128 202 204 785 794 795	8504	207 242($\delta_{\frac{1}{2}}$) 250 527 586
7279	228 289 782 783 793	8511	257 260 297 320 321
7282	122 198 782 783 793	8539	260 296 297 320 321
7285	122 198 782 783 793	8547	241 295 298 576 584 589 590 591 668 670
7315	122 198 782 783 793	8556	$207 242(\delta_2) 250 527 586 792$
7326 7335	122 198 782 783 793 122 198 782 783 793	8557	576 589 590 668 670
7340	122 198 782 783 793 225 287 782 783 793	8560	207 242(8½) 250 527 586 792
7342	122 198 782 783 793	8572 8600	576 584 589 590 591 241 295 298 792 795
7360	194 223 782 783 793	8638	207 242(8\frac{1}{2}) 250 668 670
7399	225 287 782 783 793	8642	260 320 589 590 822
7458	120 122 196 198 575 583 649 662 663 667	8673	207 242(8) 250 527 586
7463	122 649 662 663 667 782 783	8683	207 242(8) 250 527 586
7515	120 196 575 662 663 669	8685	207 242(8½) 250 527 586
7622	198 577 585 782 783	8692	227 241 257 295 298
7634	225 287 7928 793 796	8694	207 $242(\delta_2)$ 250 527 586
7705	122 198 7928 793 796	8698	227 241 257 298 320 321
7710	192 194 215 222 223	8723	207 250 527 586 792 795
7711	120 127 196 200 576 581 592 120 127 196 200 576 581 592	8797	207 327 527 530 582 586 597
7720	122 130 198 205 209	8798 8830	207 327 527 582 586 207 218 247 327 527 586
7725	124 133 135 204 211 213 222	8832	234 241 320 324 328
7735	192 213 215 222 244 246	8836	234 241 247 324 327
7749	576 581 592 786 787	8844	234 241 260 320 324 328
7758	230 294 786 787 788	8847	234 241 260 320 324 328
7764	233 238 240 291 292	8871	234 324 328 744 745
7767	240 292 293 786 787	8885	138 245 530 582 597
7804	127 200 576 581 592	8886	138 221 245 247 327 530 582 597
7815	127 200 576 581 592	8940	221 247 327 744 745
7852 7872	130 133 205 209 211	8949	218 247 744 745 797
7918	130 133 205 209 211 130 209 786 787 788	8992	221 234 328 745 797
8119	220 246 786 787 788	8997 9036	218 247 744 797 798 234 328 797 798 799
8139	127 200 515 521 527 586	9030	I and the second
8328	220 229 244 246 296	9042	221 327 797 798 799
8335	135 213 229 244 296	9048	221 327 797 798 799
8337	227 233 240 260 291 297 320	9073	138 245 530 582 597
8342	227 238 240 260 292 297 320	9076	
8343	240 254 260 297 320	9153	
8348	227 240 254 260 297 320	9169	221 327 748 797 798
8354	240 254 260 297 320	9178	234 328 744 748 797
8359	217 253 527 586 792 795	9216	218 239 247 255 256 258
8361	227 240 254 260 297 320	9218	218 221 239 247 255 258 327
8371 8375	227 240 260 297 320 227 240 260 297 320	9250	141 251 256 597 674 675 733
8376	207 242 527 586 792 795	9277	239 258 744 745 797
8379	236 240 257 260 297 320	9294 9324	143 255 748 797 798 143 255 748 797 798
	227 240 260 297 320	9324	
		, ,,,,,	1-33- 371 -13 133
i i			

Nr.	Zonen	Nr.	Zonen
9373 9394	136 256 597 672 676 732 136 251 597 672 676 732 136 251 597 672 676 732 136 251 672 676 732 136 251 736 802 805 261 322 323 340 802	9481 9491 9509 9528	136 251 677 678 801 806 141 143 256 258 802 136 251 6728676 732 136 251 672 676 732 141 256 677 678 801 804 806 136 251 677 678 801 804 806

Die mit * bezeichneten Bestimmungen haben halbes Gewicht erhalten.

2. Einzelwerthe zu den im Catalog mit * bezeichneten Mitteln.

Rectascensionen.

Nr.				A.R. 1	875.0				Nr.				A.R. 1	875.0	
25	1 26	•		•		•	•	•	0.00	8		5		8	9
35	14.76								958	8.88	8.57			. 9.	
37	48.61	2.09	2.24						972	4.90			4.74	4.02	
261	4.77	4.73	4.87	5.08				l	977		34.97	•	40.04	42.28	
315	54.93			-	F4 82				978			43.07	43.24	43.20	
322			8.51	34.13	34.03	•				•	12.30				
342	37.36		-	27 65				1	1007	_	12.62	39.89	20.02		
408	44.57				44 55			I	1189			10.43			
454		9.70	9.32	9.57	9.49				1202		15.61	10.43	10.51		
468	59.09		9.3-	3.31	7.47				1223		37.53				
489	39.93	•						Ì	1242			19.55	10 55		
505	9.81							1	1274		0.96	0.93	1.13	1.10	
587	0.26		0.55	0.58	0.50			. !	1286		18.10	٠.٧٥	3	0	
610	17.39	-		0.30	0.50				1300	2.79					
620	36.49	-		36.43	36.49				1306		•	50.18	50.27		
633	59.69				•			i	1350		-	34.66	•		
648	47.51			37.3-	37.4-				1352			58.23			
649	1	3.75	3.87						1362		• • •	23.09			
652	56.72							I I	1363			27.87			
667		6.56	5 5						1364			32.37			
669	41.90	-	42.30					Ì	1369		23.60	J =-31	3		
721	46.81			46.83				1	1402		27.88	27.69			
740	27.74 2		-		27.72				1404		38.10	-,,			
756	31.03		_						1409	•	53.84				
760	52.97	53.06	53.02	53.09	53.26				1411			29.11	28.85		
773	27.21 2	27.29	27.34	27.51	••			į	1412		42.35	-	•		
803	8.92	9.17	9.14						1415	-		47.91	47.90		
811	28.63 2	28.95	29.00					1	1424	6.59	6.63	6.46	6.66	6.73	
823	_	1.57	1.54						1495	•	•		46.96	. •	
834	40.33	40.45	40.21	40.33	40.53	40.54		l	1535	4.16	3.92	4.05	4.18	4.00	
890	18.45						18.56	i	1553	40.63		40.78	40.81	40.84	40.78
893	49.38							49.19	1560	2.30	2.02	2.10			
907	30.32							i	1580	52.06	52.33	52.18	52.18		
916	17.30	17.04	17.13	17.19	17.00	17.08	17.12	17.10	1590	38.21	38.52				
937	39.20	39.16	38.92	39.11	39.03	39.04	39.04	39.03	1591	49.62	49-47	49.58	49.36		
940	58.62								1614	5.96	6.23	-	-		
947	3.47	3.17							1618	2.57	2.64	2.76	2.48		
948	23.56 2	23.28	23.73	23.80		_		d	1651	16.35	16.51	16.25	16.22		

Nr.	A.R. 1875.0	Nr.	A.R. 1875.0
			1 1 1 1 1 1 1
1665	50.37 50.65 50.42 50.43	3329	24.08 24.09 23.84
1670 1686	21.06	3397 3448	21.08
1751	34.00 33.97 34.26 34.15	3487	31.34 31.06 31.15
1766	24.71 24.90 24.74 24.63	3517	54.16 54.28 54.01 54.12 53.96
1803	47.62 47.97	3525	22.76 22.48
1855	31.90 32.20	3553	5.85 5.97 5.70 5.84
1867	3.82 3.86 3.55 3.70 3.75	3575	36.00 35.75 35.94 35.95 35.81
1885	54.54 54.67 54.69 55.14 55.13	3593	6.12 5.86
1897	44.63 44.81 44.56	3607	52.21 52.36 52.41 52.54
2007	31.97 32.26 32.17 32.17	3608	59.48 59.67 59.68 59.42 59.44 59.59
2019	24.87 25.15 24.95 21.71 21.80 21.66 21.96	3625 3628	43.80 43.64 43.54 43.77 43.64 43.77 20.45 20.73
2031	43.09 43.35 43.03 43.14	3635	57.00 56.70 56.87
2052	14.60 14.36 14.62 14.56	3656	19.92 20.04 20.15 20.02 20.14 20.04 19.84
2054	24.09 24.22 23.97 24.13	3658	26.52 26.39 26.59 26.47 26.65 26.43 26.40
2068	20.26 20.46 20.11	3727	29.22 29.44 29.29 29.18
2108	25.45 25.76 25.54 25.60 25.62 25.60	3732	8.83 9.09
2134	14.76 14.51	3745	30.20 30.56 30.30 30.37
2241	24.54 24.68 24.38 24.57 24.59	3748	56.34 56.83 56.68 56.68
2298	57.83 57.65 57.92 57.86	3768	36.25 36.06 35.95 36.10
2303	23.98 23.83 23.81 23.67	3770	52.31 52.62 2.09 1.90 1.85 1.77
2320	17.79 17.53 17.65 17.68 44.66 44.65 44.71 44.42	3779 3857	24.86 24.60
2327 2352	23.07 22.87 23.12 23.08	3881	3.10 3.35
2380	36.96 36.65 36.72 36.71	3886	6.47 6.29 6.24 6.17
2387	54.98 54.68 54.92 54.86	3889	38.61 38.88 38.77 38.68
2395	38.07* 38.30 38.39 38.27	3894	43.54 43.39 43.26 43.27
2418	26.73 26.47	3926	41.76 41.57 41.53 41.47
2441	45.21 45.32 45.25 45.03 45.25 45.25	3951	10.43 10.01:*10.34 10.11 10.17
2523	14.49 14.55 14.78 14.54 14.43	4022	50.70 50.60 50.53 50.42
2639	38.63 38.32 38.49 38.58	4048	33.56 33.74 33.48 33.46 33.50 33.43
2652	13.28 12.96	4080 4081	17.05 17.21 16.91 16.89 36.69 36.84 36.44 36.45
2764 2802	40.76 41.05	4093	14.91 14.64 14.68
2812	8.04 7.76	4130	32.77 32.68 32.88 32.62
2850	60.17 59.90	4148	6.80 6.98 6.59 6.58
2856	19.91 19.64	4157	2.26 2.39 2.01 2.01 2.06
2878	54.69 54.55 54.55 54.42 54.54	4164	13.56 13.49 13.29
2883	46.75 46.50 46.42	4193	l ' '
2888	60.07 59.82 59.87	4202	
2889	3.61 3.42 3.33	4206	
2897	15.42 15.02	4213	50.71 50.45
2903 2926	24.71 24.87 24.74 24.66 24.57 23.78 23.78 23.62 23.45	4223	l ·
2920	46.16 46.41 46.24	4439	
2996	11.84 12.13 11.94 11.98	4462	
3032	21.72 21.56 21.47	4499	23.16 23.46
3054	40.47 40.19 40.37 40.35	4506	36.73 36.58 36.38 36.53
3081	14.62 14.34	4512	l i
3104	49.55 49.69 49.83	4515	
3153	9.11 8.86 8.83	4533	
3189	39.72 39.52 39.24 39.25	l	34.61 34.45 34.46 34.36
3271	44.49 44.46 44.27 44.19	4572	
3273 3288	25.39 25.15 25.12 17.56 17.49 17.20 17.36 17.29	4577 4589	
			29.51 29.62 29.80
33**	ו דדייט טייט אייט ווייט ווייט ווייט ווייט ווייט ווייט ווייט ווייט ווייט ווייט ווייט ווייט ווייט ווייט ווייט ווייט	, 7-30 i	×

A.R. 1875.0 Nr. A.R. 1875.0 Nr.				T
4619 41.92 41.09 40.98 40.88 5137 46.73 46.64 26.74 26.73 26.64 26.73 26.64 26.73 26.65 26.73 26.65 26.73 26.65 26.73 26.65 26.73 26.65 26.73 26.65 26.73 26.65 26.73 26.65 26.73 26.65 26.73 26.65 26.73 26.65 26.73 26.73 26.65 26.73	Nr.		Nr.	A.R. 1875.0
4619 4-99 4-912 4-209 4-112 4-663 4-76 4-55 4-664 4-643 4-664 4-645 4-651 4-67 4-695 4	4618		5137	
4643 14-76 14-55 14-46 14-48 5161 21-80 21-72 21-88 21-72 21-88 21-72 21-88 21-72 21-88 21-72 21-88 21-72 21-88 21-72 21-88 21-72 21-88 21-72 21-88 21-72 21-88 21-72 21-88 21-72 21-88 21-72 21-7	4619		:	
4648 48-93 48-95		,	5161	1
4698 4195 24-03 41.93 41.77 5208 8.66 81.79 29.34 29.35 29.34 29.35 47.79				
4699 41-05 43-03 41-93 41-77 5208 8.06 8.27 8.34 8.32 4703 361-05 28.68 25.79 25.83 5264 4711 33-27 33.37 33-54 33-33 33-34 4741 43-45 43-13 43-35 43-31 43-35 43-31 43-35 4782 59-68 59-82 60-01 59-89 53-49 4788 10.52 10.55 9.81 9.80 53-49 4809 34-38 34-47 34-05 34-09 33-92 33-94 4819 37-47 37-87 37-93 38-05 53-39 33-34 4821 36-64 56-67 56-6 56-44 56-42 56-43 4811 54-68 56-78 56-87 56-87 56-87 4862 48-87 57-87 58-87 58-87 58-87 4863 7-36 7-49 7-38 7-41 7-21 7-30 4866 48-87 7-38 7-41 7-21 7-32 7-30 4866 7-37 7-38 7-41 7-21 7-32 7-30 4866 7-38 7-38 7-41 7-31 7-22 7-30 4866 7-38 7-38 7-41 7-31 7-32 7-30 4866 7-38 7-38 7-41 7-31 7-32 7-30 4866 7-38 7-38 7-41 7-31 7-32 7-30 4866 7-38 7-38 7-41 7-31 7-32 7-30 4866 7-38 7-38 7-41 7-31 7-32 7-30 4866 7-38 7-38 7-41 7-31 7-32 7-30 4866 7-38 7-38 7-41 7-31 7-32 7-30 4867 7-38 7-41 7-31 7-32 7-30 4868 7-38 7-38 7-41 7-31 7-32 7-30 4869 7-38 7-38 7-41 7-31 7-32 7-30 4869 7-38 7-38 7-41 7-31 7-32 7-30 4860 7-38 7-38 7-41 7-31 7-32 7-30 4860 7-38 7-38 7-41 7-31 7-32 7-30 4860 7-38 7-38 7-41 7-31 7-32 7-30 4860 7-38 7-38 7-41 7-31 7-32 7-30 4860 7-38 7-38 7-41 7-31 7-32 7-30 4860 7-38 7-38 7-41 7-31 7-32 7-30 4860 7-38 7-38 7-41 7-31 7-32 7-30 4860 7-38 7-38 7-41 7-31 7-32 7-30 4860 7-38 7-38 7-41 7-31 7-32 7-30 4860 7-38 7-38 7-41 7-31 7-32 7-30 4860 7-38 7-38 7-41 7-31 7-32 7-30 4860 7-38 7-38 7-41 7-31 7-32 7-30 4860 7-38 7-38 7-41 7-31 7-32 7-30 4860 7-38 7-38		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
4703 36.10 2,86 28,79 25,83 34.71 33.71 33.54 33.81 33.37 33.54 33.54 33.41 34.38 43.31 43.38 43.31 43.38 43.31 43.38 43.31 43.38 43.31 43.38 43.31 43.38 43.31 43.38 43.31 43.38 43.31 43.38 43.31 43.38 43.31 43.38 43.31 43.38 43.31 43.38 43.41 34.05 59.89 59.81 59.80 53.49 51.72 11.47 11.59 59.80 53.49 31.72 11.47 11.59 59.80 53.49 31.72 11.47 11.59 53.49			_	
4758 15,28 15,00 15,81 15,80 53,41 39,35 39,35 39,31 39,37 39,41 39,42 4788 10,52 10,52 10,55 9,81 9,80 53,69 31,83 31,47 31,47 31,40 4890 31,47 31,47 31,40 31,90 33,92 33,94 53,76 37,49 27,21 27,34 4851 544 56,61 56,45 56,45 56,44 56,42 56,43 54,85 56,89 57,22 56,81 56,87 4862 5,89 5,95 5,49 5,58 5,44 5,49 5,58 5,44 5,49 5,58 5,57 5,59 5,55 5,44 5,49 4868 48,8 48,3 49,44 48,2 5,15 5,64 5,48 5,47 4866 48,48 49,44 48,2 5,15 5,44 5,43 5,44 5,	4711		_	I
1478			5303	21.60 21.56 21.47 21.64 21.46 21.21
4788 3.48 3.48 3.49 3.40 3.49 3.3.9 33.94 3.3 32.09 3.1.83 32.09 3.2.83 3.4.87 3.4.65 3.4.97 3.4.95 33.9.9 3.3.94 3.3.98 3.3.99 3.	• •		5321	
4809 34-38 34-47 34-06 34-09 33-92 33-94 33-96 33-95 33-96 33-95 33-96 33-95 33-96 33-97 33-96 33-97 33-96 33-97 33-97 33-96 33-97 33-96 33-97 33-96 33-97 33-96 33-97 33-96 33-96 33-97 33-96				
485 33.08 33.74 37.83 38.05 33.08 33.09 33.09 33.09 33.09 33.09 33.09 33.09 33.09 33.09 33.09 33.09 33.09 33.08				1
4851 33.08 33.37 56.44 56.42 56.43 56.45 56.44 56.42 56.43 54.70 56.64 56.67 56.66 56.66 56.66 56.67 56.66 56.67 56.66 56.67			1	1 - 1
4851 56.44 56.61 56.26 56.44 56.42 56.43 54.85 54.85 56.89 56.89 56.80 56.80 56.80 56.80 58.89 57.22 56.81 56.87 55.50 55.85 54.45 54.94 56.85 57.22 56.81 56.87 55.50 57.22 56.81 56.87 55.50 57.52 57.85 54.45 54.94 56.85 57.72 57.85 54.45 54.94 56.85 57.72 57.85 54.45 54.94 56.85 57.72 57.85 54.45 54.94 56.85 57.72 57.85 54.45 54.94 56.85 56.83 56.84 56.85 57.72 57.85 57.72 57.85 57.72 57.85 57.72 57.85 57.72	•			1
4866 5.89 5.92 5.49 5.87 5.49 5.87 5.50 5.84 5.49 5.89 5.95 5.49 5.85 5.44 5.49 5.53 5.34 5.36 4866 4.85 4.83 4.94 4.82 5.15 5.63 5.63 4.65 4.85 4.83 4.94 4.82 5.15 5.63 5.63 4.05 5.63 4.05 5.05 5.65				56.89 56.58 56.70 56.60
4863 7.36 7.95 5.49 5.58 5.44 5.49 3552 4.92::: 5.36 7.30 7.32 7.13 7.14 7.17 7.22 7.30 5618 21.41 21.07 21.36 21.23 21.23 21.28 21.21 4868 4.85 4.83 4.94 4.82 5.15 5634 5.35 5.31 3.88 4.11 14.18 13.94 13.93 13.90 13.94 4.88 13.01 13.21 13.22 51.5 5654 5.54 5.704 12.72 12.51 12.48 12.61 12.47 5.40 5.43 5.40 5.43 5.40 5.43 5.40 5.43 5.40 5.43 5.40 5.43 5.40 5.43 5.40 5.43 5.40 5.43 5.40 5.43 5.40 5.43 5.40 5.43 5.40 5.43 5.40 5.43 5.40 5.43 5.40 5.43 5.40 5.43 5.40 5.43 5.40		_		10.50 10.23
4868	•	• • • • • • • • • • • • • • • • • • •		
4868				
4878	41		_	
4886 7.87* 8.16 7.99 7.94 4896 0.71* 1.06 1.12 5741 54.06 54.33 4902 59.72 59.90* 59.57 59.65 59.67 59.71 5750 7.13 6.86 4905 38.95 39.14 38.88 38.87 4912 49.46* 49.73 49.69 49.67 4913 39.86 40.10* 39.85 39.83 5824 4924 3.39 3.59* 3.30 3.29 5833 40.42 40.77 40.49 40.41 4953 52.38* 52.69 52.46 52.48 4964 59.37 59.55* 59.66 59.67 5931 54.85* 48.67 48.26 48.26 4964 59.37 59.55* 59.66 59.67 5931 54.82* 48.71 44.1 4.51 5947 54.82* 54.53 54.47 5947 54.82* 54.53 54.47 5949 40.15* 54.82* 54.53 54.47 5949 40.15* 54.82* 54.53 54.47 5949 40.16* 54.32* 54.53 54.47 5949 54.82* 54.58 54.53 54.47 5951 54.68* 54.53 54.47 5965 54.69* 55.90* 55.50 55.76 55.90* 55.50 55.76 55.79 55.74 55.70* 55.90* 55.50 55.76 55.90* 55.50 55.76 55.74 55.74 55.74 55.75* 55.90* 55.50 55.76 55.90* 55.60 55.76 55.90* 56.50 55.70 56.50 55.90* 56.50 55.74 56.50 56.50 56.70* 59.97 58.80 59.90 56.70* 59.97 59.60 56.70* 59.97 59.60 56.70* 59.97 59.60 56.70* 59.97 59.60 56.70* 59.97 59.60 56.70* 59.97 59.60 56.70* 59.97 59.60 56.70* 59.97 59.60 56.70* 59.97 59.60 56.70* 59.97 59.60 56.70* 59.97 59.60 56.70* 59.97 59.60 56.70* 59.97 59.60 56.70* 59.97 59.60 56.70* 59.97 59.60 56.70* 59.97 59.90 56.70* 59.97 59.90 56.70* 59.97 59.90 56.70* 59.97 59.90 56.70* 59.97 59.90 56.70* 59.97 59.90 56.70* 59.97 59.90 56.70* 59.97 59.90 56.70* 59.97 59.90 56.70* 59.90 56.70* 59.90 56.70* 59.90 56.70* 59.90 56.70* 59.90 56.70* 59.90 56.70* 59.90 56.70* 5			1	
4902 59.72 59.96 59.57 59.65 59.67 59.71 5750 7.13 6.86 4903 38.95 39.14 38.88 38.87 5751 8.88 8.23 8.03 4914 49.46 49.73 49.69 49.67 5780 5824 20.49 20.74 20.68 20.75 20.58 4924 3.39 3.59 3.30 3.29 58.33 40.42 40.77 40.49 40.41 4953 52.38 52.66 52.46 52.48 5901 26.14 25.89 26.00 26.01 4970 48.63 48.67 48.26 48.26 48.24 5932 15.45 15.71 15.46 15.34 15.39 4971 54.28 54.58 54.53 54.47 5947 33.11 33.02 23.86 4973 46.15 46.44 46.22 46.30 5955 30.00 29.81 29.73 4980 42.99 43.29 43.37 43.23 5975 40.46 40.59 40.47 40.34 4981 11.68 11.41 11.45 6042 49.94 4994 4991 16.62 16.25 15.92 16.05 16.07 16.07 6258 55.96 51.48 51.50 4996 21.94 21.76 21.80 21.81 6267 16.04 16.24 15.93 15.94 4996 24.12 24.09 23.82 23.85 6386 6386 63.57 55.46 55.99 56.10 56.48 50.92 50.65 50.55 50.65 50.55 50.65 50.55 50.65 50.55 50.65 50.55 50.65 50.55 50.65 50.75 50.68 50.55 50.85 50.65 50.72 50.68 50.55 50.85 50.65 50.72 50.68 50.55 50.85 50.65 50.72 50.68 50.55 50.85 50.65 50.72 50.68 50.55 50.65 50.55 50.65 50.72 50.68 50.55 50.65 50.55 50.65 50.55 50.72 50.68 50.55 5	4886			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
4905 38.95 39.14 38.88 38.87 3751 8.28 8.23 8.03 4912 49.46* 49.73 49.69 49.67 5780 37.31 36.90 4919 39.86 40.10* 39.85 39.83 5824 20.49 20.74 20.68 20.75 20.58 4924 3.39 3.59* 3.30 3.29 5833 40.42 40.77 40.49 40.41 45.19 4970 48.6* 48.07 48.26 48.26 48.24 5932 15.45 15.71 15.46 15.34 15.39 4971 54.28* 54.58 54.53 54.47 5947 33.11 33.02 32.86 4971 54.28* 54.58 54.53 54.47 5947 33.11 33.02 32.86 59.57 4973 46.15* 46.44 46.22 46.30 5932 15.45 15.71 15.46 15.34 15.39 4975 42.99* 43.29 43.37 43.23 5955 30.00 29.81* 29.73 4975 42.99* 43.29 43.37 43.23 5975 40.46 40.59 40.47 40.34 4980 42.99* 43.29 43.37 43.23 5975 40.46 40.59 40.47 40.34 4980 10.37 10.64 10.38 10.56 10.54 60.22 39.15 38.89 39.01 60.20 10.37 10.64 10.38 10.56 10.54 60.22 39.15 38.89 39.01 60.16.25* 15.92 16.05 16.07 16.07 6258 59.95 54.93 54.26 40.94 21.76 21.80 21.81 6267 16.04 16.24 15.93 15.94 49.31 24.09* 23.82 23.85 50.00 50.65 50.72 50.68 50.00 50.65 50.72 50.68 50.00 50.65 50.72 50.68 50.00 50.65 50.72 50.68 50.00 50.65 50.72 50.68 50.00 50.65 50.72 50.68 50.00 50.65 50.72 50.68 50.00 50.65 50.72 50.68 50.00 50.65 50.72 50.68 50.00 50.62 39.77* 39.49 39.50 50.00 50.65 50.72 50.68 50.00 50.62 39.77* 39.49 39.50 50.00 50.65 50.72 50.68 50.22 68.21 81.33 8.00 8.21 8.27 50.21 37.29 37.12 37.36 37.46 60.22 68.21 81.38 80.08 8.21 8.27 50.21 37.29 37.12 37.36 37.46 60.22 68.21 81.38 80.08 8.21 8.27 50.21 37.29 37.12 37.36 37.46 60.22 68.21 81.38 80.08 8.21 8.27 50.21 37.29 37.12 37.36 37.46 60.22 68.21 81.38 80.08 8.21 8.27 50.22 37.49 40.48 40.62 69.33 40.48 40.37 40.48 40.62 69.33 40.48 40.37 40.48 40.62 69.33 40.48 40.49 40.48 40.62 69.33 40.48 40.37 40.48 40.62 69.33 40.48 40.37 40.48 40.62 69.33 40.48 40.37 40.48 40.62 69.33 40.48 40.37 40.48 40.62 69.33 40.48 40.37 40.48 40.62 69.33 40.48 40.37 40.48 40.62 69.33 40.48 40.49 40.48 40.49 40	11	•	5741	
4912 49.66* 49.73 49.69 49.67	4	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	5750	
4919 39.86 40.10* 39.85 39.83		• • • • • • • •		· · ·
4924 3.39 3.59* 3.30 3.29				
4953 52.38* 52.69 52.46 52.48				
4964 59.37 59.55 59.66 59.67 59.31 4.42 4.71 4.41 4.51 4.67 48.63 48.67 48.26 48.24 5932 15.45 15.71 15.46 15.34 15.39 4.71 4.47 4.57 4.71 4.47 4.57 4.71 4.47 4.71				**, * ** *
4971 54.28* 54.58 54.53 54.47	1			
4973			5932	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
4975	11			
4980 42.99* 43.29 43.37 43.23 5975 40.46 40.59 40.47 40.34 4981 11.49 11.68* 11.41 11.45 6042 39.15 38.89 39.01 4986 55.76 55.99* 55.60 55.76 55.74 55.74 6659 55.99 56.10 55.78 55.82 55.88 4990 10.37 10.64 10.38 10.56 10.54 6254 54.52 54.38 54.30 54.26 4991 16.01 16.25* 15.92 16.05 16.07 16.07 6288 5.95 5.47 5.84 5.78 4993 21.69* 21.94 21.76 21.80 21.81 6267 16.24 15.93 15.94 4996 24.12 24.09* 23.82 23.85 5000 5.67* 5.93 5.88 5.96 6384 43.15 43.42 43.35 43.37 5000 5.67* 5.93 5.88 5.96 6384 1.35* 1.49 1.61 5005 50.80 51.00 50.65 50.72 50.68 6575 58.14 57.86* 57.98 58.03 58.01 5009 52.20 52.49* 52.16 52.23 52.17 52.11 6599 20.69 20.40 20.68 5010 56.64 56.92* 56.53 56.47 6625 31.84 31.57 31.64 50.00 50.65 50.72 50.60 50.65 50.72 50.68 6625 31.84 31.57 31.64 50.00 50.65 50.72 50.60 6625 31.84 18.98 19.00 6625 31.84 18.98 19.00 6821 37.29 37.12 37.36 37.46 6821 8.13 8.00 8.21 8.27 5021 37.29 37.12 37.36 37.46 6821 8.13 8.00 8.21 8.27 5021 37.29 37.12 37.36 37.46 6995 35.48 35.28 35.20 35.37 7148 45.55 45.70 45.77 45.65 45.77 45.70 45.82 45.82 5062 36.46 36.71 36.31 36.43 7219 59.99 60.26 60.39 60.26 60.29 50.91 50.9				1
4981 11.49 11.68* 11.41 11.45		_		
4986 55.76 55.99* 55.60 55.76 55.74 55.74 6059 55.99 56.10 55.78 55.82 55.88 4990 10.37 10.64 10.38 10.56 10.54 6254 54.52 54.38 54.30 54.26 4991 16.01 16.25* 15.92 16.05 16.07 16.07 6258 5.95 5.47 5.84 5.78 4993 21.69* 21.94 21.76 21.80 21.81 6267 16.04 16.24 15.93 15.94 4996 24.12 24.09* 23.82 23.85 . 6287 43.15 43.42 43.35 43.37 5000 5.67* 5.93 5.88 5.96 636 1.35* 1.49 1.61 5005 50.80 51.00 50.65 50.72 50.68 6575 58.14 57.86* 57.98 58.03 58.01 5010 56.64 56.92* 56.53 56.47 6625 31.84 31.57 31.64 5013 39.62 39.77* 39.49 39.50 682 8.13 8.00 8.21				I
4991 16.01 16.25* 15.92 16.05 16.07 16.07 6258 5.95 5.47 5.84 5.78 4993 21.69* 21.94 21.76 21.80 21.81 6267 16.04 16.24 15.93 15.94 4996 24.12 24.09* 23.82 23.85 . 6287 43.15 43.42 43.35 43.37 5000 5.67* 5.93 5.88 5.96 6386 1.35* 1.49 1.61 5005 50.80 51.00 50.65 50.72 50.68 6575 58.14 57.86* 57.98 58.03 58.01 5009 52.20 52.49* 52.16 52.23 52.17 52.11 6599 20.69 20.40 20.68 5010 56.64 56.92* 56.53 56.47 6625 31.84 31.57 31.64 5013 39.62 39.77* 39.49 39.50 6821 8.13 8.00 8.21 8.27 5021 37.29 37.12 37.36 37.46 6821 8.13 8.00 8.21 8.83 18.91		55.76 55.99* 55.60 55.76 55.74 55.74	i	B
4993 21.69* 21.94 21.76 21.80 21.81 6267 16.04 16.24 15.93 15.94 4996 24.12 24.09* 23.82 23.85 . 6287 43.15 43.42 43.35 43.37 5000 5.67* 5.93 5.88 5.96 6386 1.35* 1.49 1.61 5005 50.80 51.00 50.65 50.72 50.68 6575 58.14 57.86* 57.98 58.03 58.01 5009 52.20 52.49* 52.16 52.23 52.17 52.11 6599 20.69 20.40 20.68 5010 56.64 56.92* 56.53 56.47 6625 31.84 31.57 31.64 5013 39.62 39.77* 39.49 39.50 6724 19.09 18.84 18.98 19.00 5015 1.33 1.48* 1.15 1.22 6821 8.13 8.00 8.21 8.27 5021 37.29 37.12 37.36 37.46 6892 18.84 18.66 18.87 18.87 18.93 18.91 5025	Ei i			
4996 24.12 24.09* 23.82 23.85 6287 43.15 43.42 43.35 43.37 5000 5.67* 5.93 5.88 5.96 6386 1.35* 1.49 1.61 5005 50.80 51.00 50.65 50.72 50.68 6575 58.14 57.86* 57.98 58.03 58.01 5009 52.20 52.49* 52.16 52.23 52.17 52.11 6599 20.69 20.40 20.68 5010 56.64 56.92* 56.53 56.47 6625 31.84 31.57 31.64 5013 39.62 39.77* 39.49 39.50 6821 8.13 8.00 8.21 8.27 5015 1.33 1.48* 11.5 1.22 6821 8.13 8.00 8.21 8.27 5021 37.29 37.12 37.36 37.46 6892 18.84 18.66 18.87 18.93 18.91 5025 40.48 40.37 40.48 40.62 693 13.97* 14.25 14.14 14.07 5055 35.48 35.28 35.20	•			
5000 5.67* 5.93 5.88 5.96 6386 1.35* 1.49 1.61 5005 50.80 51.00 50.65 50.72 50.68 6575 58.14 57.86* 57.98 58.03 58.01 5009 52.20 52.49* 52.16 52.23 52.17 52.11 6599 20.69 20.40 20.68 5010 56.64 56.92* 56.53 56.47 6625 31.84 31.57 31.64 5013 39.62 39.77* 39.49 39.50 6821 8.13 8.00 8.21 8.27 5021 37.29 37.12 37.36 37.46 6821 8.13 8.00 8.21 8.27 5025 40.48 40.37 40.48 40.62 6832 18.84 18.66 18.87 18.87 18.93 18.91 5026 42.26* 41.97 41.94 42.13 6995 13.97* 14.25 14.14 14.07 5055 35.48 35.28 35.20 35.37 7148 45.55 45.70 45.77 45.65 45.77 45.70 45.82 45.82 5061 44.59 44.44 44.34 44.44 7219 59.99 60.26 60.39 60.26 60.29 5081 44.59 44.44 44.34 44.44 7245 26.02 26.44 26.46 26.47 5093 56.57 56.72 56.47 56.65 7254 15.67 15.47 15.41 15.58 15.50				
5005 50.80 51.00 50.65 50.72 50.68 6575 58.14 57.86* 57.98 58.03 58.01 5009 52.20 52.49* 52.16 52.23 52.17 52.11 6599 20.69 20.40 20.68 5010 56.64 56.92* 56.53 56.47 6625 31.84 31.57 31.64 5013 39.62 39.77* 39.49 39.50 6724 19.09 18.84 18.98 19.00 5015 1.33 1.48* 11.5 1.22 6821 8.13 8.00 8.21 8.27 5021 37.29 37.12 37.36 37.46 6821 18.84 18.66 18.87 18.87 18.93 18.91 5025 40.48 40.37 40.48 40.62 693 41.86 41.61 41.66 41.83 5026 42.26* 41.97 41.94 42.13 6995 13.97* 14.25 14.14 14.07 5055 36.46 36.71 36.31 36.43 7219 59.99 60.26 60.39 60.26 60.29			i -	1
5009 52.20 52.49* 52.16 52.23 52.17 52.11 6599 20.69 20.40 20.68 5010 56.64 56.92* 56.53 56.47 6625 31.84 31.57 31.64 5013 39.62 39.77* 39.49 39.50 6724 19.09 18.84 18.98 19.00 5015 1.33 1.48* 1.15 1.22 6821 8.13 8.00 8.21 8.27 5021 37.29 37.12 37.36 37.46 6892 18.84 18.66 18.87 18.93 18.91 5025 40.48 40.37 40.48 40.62 6933 41.86 41.61 41.66 41.83 5026 42.26* 41.97 41.94 42.13 6995 13.97* 14.25 14.14 14.07 5055 35.48 35.28 35.20 35.37 7148 45.55 45.70 45.77 45.70 45.82 45.82 5062 36.46 36.71 36.31 36.43 7219 59.99 60.26 60.39 60.26 60.29			1	
5010 56.64 56.92* 56.53 56.47 6625 31.84 31.57 31.64 5013 39.62 39.77* 39.49 39.50 6724 19.09 18.84 18.98 19.00 5015 1.33 1.48* 1.15 1.22 6821 8.13 8.00 8.21 8.27 5021 37.29 37.12 37.36 37.46 6892 18.84 18.66 18.87 18.93 18.91 5025 40.48 40.37 40.48 40.62 6933 41.86 41.61 41.66 41.83 5026 42.26* 41.97 41.94 42.13 6995 13.97* 14.25 14.14 14.07 5055 35.48 35.28 35.20 35.37 7148 45.55 45.70 45.77 45.65 45.77 45.70 45.82 45.82 5062 36.46 36.71 36.31 36.43 7219 59.99 60.26 60.39 60.26 60.29 5081 44.59 44.44 44.44 44.44 7245 26.02 26.44				
5015 1.33 1.48* 1.15 1.22 6821 8.13 8.00 8.21 8.27 5021 37.29 37.12 37.36 37.46 6892 18.84 18.66 18.87 18.93 18.91 5025 40.48 40.37 40.48 40.62 6933 41.86 41.61 41.66 41.83 5026 42.26* 41.97 41.94 42.13 6995 13.97* 14.25 14.14 14.07 5055 35.48 35.28 35.20 35.37 7148 45.55 45.70 45.77 45.65 45.77 45.70 45.82 45.82 5062 36.46 36.71 36.31 36.43 7219 59.99 60.26 60.39 60.26 60.29 5081 44.59 44.44 44.34 44.44 7245 26.02 26.42 26.42 26.47 5093 56.57 56.72 56.47 56.65 7254 15.67 15.47 15.41 15.58 15.50		56.64 56.92° 56.53 56.47		1
5021 37.29 37.12 37.36 37.46 6892 18.84 18.66 18.87 18.93 18.91 5025 40.48 40.37 40.48 40.62 6933 41.86 41.61 41.66 41.83 5026 42.26* 41.97 41.94 42.13 6995 13.97* 14.25 14.14 14.07 5055 35.48 35.28 35.20 35.37 7148 45.55 45.70 45.77 45.65 45.77 45.70 45.82 45.82 5062 36.46 36.71 36.31 36.43 7219 59.99 60.26 60.39 60.26 60.29 5081 44.59 44.44 44.34 44.44 7245 26.02 26.42 26.42 26.47 5093 56.57 56.72 56.47 56.65 7254 15.67 15.47 15.41 15.58 15.50				1
5025 40.48 40.37 40.48 40.62 6933 41.86 41.61 41.66 41.83 5026 42.26* 41.97 41.94 42.13 6995 13.97* 14.25 14.14 14.07 5055 35.48 35.28 35.20 35.37 7148 45.55 45.70 45.77 45.65 45.77 45.82 45.82 5062 36.46 36.71 36.31 36.43 7219 59.99 60.26 60.39 60.26 60.29 5081 44.59 44.44 44.34 44.44 7245 26.02 26.42 26.46 26.47 5093 56.57 56.72 56.47 56.65 7254 15.67 15.47 15.41 15.58 15.50			l .	
5026 42.26* 41.97 41.94 42.13 6995 13.97* 14.25 14.14 14.07 5055 35.48 35.28 35.20 35.37 7148 45.55 45.70 45.77 45.65 45.77 45.82 45.82 5062 36.46 36.71 36.31 36.43 7219 59.99 60.26 60.39 60.26 60.29 5081 44.59 44.44 44.34 44.44 7245 26.02 26.42 26.46 26.47 5093 56.57 56.72 56.47 56.65 7254 15.67 15.47 15.41 15.58 15.50	-		i i	
5055 35.48 35.28 35.20 35.37 7148 45.55 45.70 45.77 45.65 45.77 45.65 45.77 45.82 45.82 5062 36.46 36.71 36.31 36.43 7219 59.99 60.26 60.39 60.26 60.29 5081 44.59 44.44 44.34 44.44 7245 26.02 26.42 26.46 26.47 5093 56.57 56.72 56.47 56.65 7254 15.67 15.47 15.41 15.58 15.50	1			
5062 36.46 36.71 36.31 36.43 7219 59.99 60.26 60.29 5081 44.59 44.44 44.34 44.44 7245 26.02 26.44 26.46 26.47 5093 56.57 56.72 56.47 56.65 7254 15.67 15.47 15.41 15.58 15.50	II -)
5081 44.59 44.44 44.34 44.44 7245 26.02 26.44 26.46 26.47 5093 56.57 56.72 56.47 56.65 7254 15.67 15.47 15.41 15.58 15.50	5062		l -	l I
	5081			
5132 41.10 41.39 40.91 41.08 7294 6.06 5.74 5.66				
	5132	41.10 41.39 40.91 41.08	7294	6.06 5.74 5.66

Nr.				A.R. r	875.0			Nr.				A. R. 1	875.0		
	•		•	•	•	•				•	•		•		•
7327	9.90	9.53						8472		37.61					
7364	45.90	46.13	46.08	46.22				8492	27.95	27.62	27.85	27.91			
7381	33.10	33.09	33.31	33.36				8510	59.63	59.74	59.49	59.67			
7515	2.34	2.19	2.51	2.47	2.47	2.55		8525	10.55	10.25	10.42	10.59			
7570	14.85	14.72	14.99	14.75				8532	6.74	6.90	6.97	6.99			
7573	22.49	22.69	22.74	22.64				8556	3.83	3.62	3.94	3.88	3.74	3.78	
7577	50.11	49.82	49.90	49.99				8560	47.78	47.48	47.73	47.65	47.72	47.72	
7653	59.23	59.17	58.96					8610	25.92	25.63					
7677	16.27	16.05	15.99	16.02				8637	26.12	25.87	26.12	26.12			
7725	53.77	53.98	53.70	53.77	53.74	53.81	53.73	8659	2.69	3.05	2.74				
7726	8.73	8.47	8.77	8.82				868o	11.59	11.38	11.47	11.63			
7767	4.13	4.28	4.26	4.43	4.31			8682	22.67	22.43	22.56	22.71			
7812	47.81	47-47	47.72	47.64				8744	34.08	34.17	33.91				
7857			28.65					8774	10.65	10.29					
7880	18.30	18.00						8790	47.55	47.38	47.60	47.67			
7908	9.90	9.71	9.99	9.94				8844	50.54	50.81	50.73	50.74	50.67	50.76	
7953	19.94	19.74	20.02	19.93				8935	44.77	45.02					
7959	44.89	44.71	45.02	44.91				8940	24.71	24.49	24.70	24.69	24.74		
7971			35.73					8982	i	25.45					
7995	50.55	50.37	50.65	50.49				8992	26.43	26.33	26.33	26.13	26.19		
8049	25.95	25.92	26.22					8997	8.53	8.36	8.60	8.58	8.71		
8053	51.97	51.72	51.97	51.93				9013	57.36	57.21		_	•		
8071		45.82				•		9042		17.14	•		17.20		
8072		45.89						9044		42.47		-	•		
8089	1.90	1.64	2.03					9048		17.88	•		18.11		
8108		-	49.10	48.97				9103	8.48	•	8.58	8.70			
8126	42.41			• • •				9218		33.07	-	•	32.76	32.87	32.84
8149			57.13	57.10				9230		43.59			•	•	
8184			49.66					9252	-	54.94		,			
8210	7.05	7.34		., .,				9255		24.84		25.05			
8280			26.94	27.00				9337		20.88					
8329			23.16					9343		1.60	•	,			
8369	2.77	2.62	2.89	2.94		•		9348	_	53.51	53-54	53.40			
8371	9.72	9.86	9.95	9.68	9.92			9404		0.53	0.23	0.31			
8376		-	34.13			34.10		9421	_	20.48	-	-			
8404			15.74	-	J J	J 1 7		9439		13.35					
8405		21.16		3,				9462	5.66	5.79	_	5.80	5.92	5.88	
8425	-		19.50	19.56				9481	_	50.96		-		5.20	
8471	_							770.	, ,	2-170	2-13	J4	50.01		

Declinationen.

Nr.	Decl. 1875.0	Nr.	Decl. 1875.0
15	27.8 30.8 27.5 27.2	302	59.4° 58.7 62.4
25	17.6 21.5 18.2 16.0	313	43.1 45.7 42.3
48	21.9 18.7 17.7	315	46.9 48.3 50.4 47.6 49.5
136	50.0 46.8 47.7 48.9	324	53.0 50.4
162	9.9 13.5* 10.3 .	332	24.5 28.3
169	51.0 53.8* 49.4	336	57.9 60.9 60.2 59.2 60.9
220	57.1 60.1* 57.4	356	13.0 15.9 16.0
261	1.2 3.4 4.1 0.7	369	33.0 36.0 33.1 32.8 32.8
262	39.2 40.8 39.1 37.6	374	20.4 21.2 22.9 21.4 22.3 23.5
272	30.0 27.2 26.9 30.0	396	5.3 8.5 8.6
286	11.8 13.2* 12.8 15.2	405	51.6 53.4 54.7 52.1

No. Decl. 1875.0 No. Decl. 1875.0 No. Decl. 1875.0				
408 80.5 18.5 20.8 21.6 21.0 1330 45.1 45.6 41.7 41.7 41.8 44.8 48.8 49.6 1332 23.0 23.9 25.4 21.8 21.0 44.7 23.5 50.5 18.2 19.7 1387 14.6 45.8 44.9 44.8 44.	Nr.	Decl. 1875.0	Nr.	Decl. 1875.0
459 4.8 48.7 49.6 446 58.8 6.7, 437 23.5 19.5 18.2 19.7 447 23.5 19.5 18.2 19.7 448 39.8 33.2 488 39.8 31.8 31.7 32.0 488 39.8 32.2 489 27.8 31.4 31.7 32.0 489 27.8 31.4 31.7 32.0 489 27.8 31.4 31.7 32.0 489 27.8 31.4 31.7 32.0 489 27.8 31.4 31.7 32.0 489 27.8 31.4 31.7 32.0 489 27.8 31.4 31.7 32.0 489 27.8 31.4 31.7 32.0 489 27.8 31.4 31.7 32.0 489 27.8 31.4 31.7 32.0 489 27.8 31.8 31.8 31.7 32.0 489 27.8 31.4 31.7 32.0 489 27.8 31.4 31.7 32.0 489 27.8 31.8 31.8 31.8 31.8 31.8 31.8 31.1 32.2 31.3 30.2 30.4 481 31.8 31.8 31.8 31.8 31.8 31.8 31.0 489 27.8 31.8 31.8 31.8 31.8 31.8 31.8 31.8 31	408	20.5 18.5 20.8 21.6 21.0	1350	
446 38.2 6.0.7,		· ·	i	1
449 445 415 450 446 485 51.1 51.8 50.0 460 481 51.1 51.8 50.0 481 34.8 31.8 31.7 32.0 481 34.8 31.8 31.7 32.0 482 383 31.2 31.3 31.7 32.0 483 34.8 31.8 31.7 32.0 481 34.8 31.8 31.7 32.0 518 39.1 25.0 25.0 27.2 522 23.2 25.0 25.0 26.6 520 12.5 15.4 17.2 521 12.5 15.4 17.2 521 12.5 15.4 17.2 522 12.5 15.4 17.2 523 12.5 15.5 15.1 524 15.1 46.3 46.1 525 24.5 24.5 48.6 46.3 54.4 45.3 578 45.8 42.3 587 27.3 29.6 31.2 31.2 32.5 688 8.1 4.8 3.5 4.7 4.7 689 24.1 23.9 39.7 28.3 681 12.2 15.6 15.0 681 12.2 15.6 15.0 681 12.2 15.6 15.0 681 12.2 15.6 15.0 681 12.2 15.6 15.0 681 12.2 15.6 15.0 681 12.2 15.6 15.0 681 17.9 14.9 13.0 707 53.4 49.4 48.0 718 13.8 35.0 32.3 719 32.6 719 33.8 35.0 32.0 719 33.8 35.0 32.0 720 34.8 34.8 35.0 721 34.8 35.0 32.0 722 34.8 35.0 32.0 723 34.8 35.0 32.0 724 34.8 35.0 32.0 725 34.8 49.4 48.0 727 34.8 35.0 32.0 728 34.8 35.0 32.0 729 34.8 35.0 32.0 720 34.8 34.0	446	_ · · ·		26.4 29.7 28.6 27.2
466 39.8 33.2 1431 81.8 50.0 1434 33.5 53.3 36.3 38.8 34.0 1486 39.8 33.2 1431 88.8 31.1 32.5 31.3 20.2 20.4 1481 31.8 31.1 32.5 31.3 20.2 20.4 1481 31.8 31.4 32.6 30.5 19.1 1491 81.8 31.4 32.6 30.5 19.1 1491 81.8 31.4 32.6 30.5 19.1 1491 81.8 19.1 46.3 45.0 56.4 53.9 14.8 19.1 46.3 46.1 15.0 14.7 14.8 19.1 46.3 46.1 15.0 14.7 14.8 19.1 46.3 46.1 15.0 14.8 19.1 46.3 46.1 15.0 14.8 19.1 46.3 46.1 15.0 14.8 19.1 46.3 46.1 15.0 14.8 19.1 46.3 46.1 15.0 14.8 19.1 46.3 46.1 15.0 14.8 19.1 46.3 46.1 15.0 15.0 14.8 19.1 46.3 46.1 15.0 15.0 14.8 19.1 14.8 19			i i	
488				
481 34.8 31.8 31.7 32.0	i i			
499 27.8 31.4 29.6 27.2 1500 46.7 48.1 51.1 46.3 46.1 32.2 23.2 23.2 25.0 26.1 1502 46.7 48.1 51.1 46.3 46.3 45.4 48.6 46.3 45.4 48.6 46.3 45.4 48.6 46.3 45.4 48.6 46.3 45.4 48.6 46.3 45.4 48.6 46.3 45.4 48.6 46.3 45.4 48.6 46.3 45.4 48.6 46.3 45.4 48.6 46.3 45.4 48.6 46.3 45.4 48.6 46.3 45.4 48.6 46.3 45.4 48.6 46.3 46.1 45.2 48.6 46.3 46.1 46.2 46.8 46.8 46.8 46.4 47.7 19.3 66.8 88.1 48.8 8.4 48.7 19.3 80.8 80.8 80.1 80.8 80.1 18.6 166.1 18.2 56.9 9.2 86.8 80.1 18.8 19.2 17.6 19.8 40.8 19.2 17.6 <			,	
518 39.1 26.0 26.2 27.2 1500 45.7 48.1 51.1 46.3 45.4 550 23.5 16.4 17.2 15.1 19.8 28.1 48.6 45.4 45.4 45.4 45.4 45.4 45.4 45.4 45.4 45.5 45.8 45.4 45.4 45.4 45.4 45.4 45.4 45.4 45.4 45.5 45.8 45.4 45.4 45.4 45.5 45.8 45.4 45.4 45.5 45.8 45.4 45.5 45.8 45.4 45.5 45.8 45.4 45.5 45.8 45.4 45.5 45.8 45.4 45.5 45.8 45.4 45.5 45.8 45				
S50 12-5 16-4 17-2 15-14 1	518	29.1 26.0 26.2 27.2		-
561 296 31-5 32-7 32-4 152 152 153 1	522	l = -	1502	45.1 48.6 46.3 45.4
588 4-8.4 42.3 42.6 31.2 31.2 32.5 58.6 5.6 5.4 15.8 5.6 5.6 5.4 15.8 5.6 5.8 1.4 8.5 3.5 4.7 4.7 15.5 16.1 16.1 37.8 40.7 40.8 40.8 16.5 13.7.5 39.1 35.3 37.6 16.6 12.2 15.6 15.0 16.2 15.0 16.2 15.0 16.2 15.0 16.2 15.0 16.2 15.0 16.2 15.0 16.2 15.0 16.2 15.0 16.2 15.0 16.2 15.0 16.2 15.0 16.2 15.0 15.0 16.2 15.0 1			-	
587 27.3 29.6 31.2 31.2 32.5 15.4 15.5 20.0 16.9 17.7 19.3				
600 8.1 4.8 3.5 4.7 4.7 15.5 16.1 1601 37.8 40.7 40.8 40.8 631 37.5 39.9 38.3 10.6 161 37.8 40.7 40.8 40.8 651 37.5 39.1 35.3 37.6 1636 53.1 50.2 1665 174.1 15.8 14.2 15.6 15.0 163 33.5 34.6 32.1 35.4 16.5 17.7 15.2 16.1 1601 37.8 40.7 40.8 40.8 651 174.1 15.8 14.2 1602 14.1 10.0 12.3 3 4.6 32.1 35.4 16.5 17.7 17.7 19.7 17.7 19.7 17.7 19.7 17.7 19.7 17.7 19.7 17.7 19.7 17.7 19.7 17.7 19.7 17.7 19.7 17.7 19.7 17.7 19.7 17.5 18.8 17.1 19.9 22.6 18.8 18.6 5.6 4.4 6.4 7.4 18.8 11.7 19.1 19.1 19.4 19.3 19.9 22.6 18.8 19.9 17.9 17.9 17.9 17.9 17.9 17.9 17.9		L I	_	, ,
620 15.1 14.3 17.7 15.5 16.1 1601 37.8 40.7 40.8 40.8 651 37.5 39.1 35.3 37.6 1606 12.2 15.6 15.0 1606 33.5 33.1 50.2 1606 12.2 15.6 15.0 1606 33.5 34.6 33.1 35.4 1609 34.1 15.8 14.2 1609 34.1 10.0 12.3 1609 30.2 30.1 34.1 33.0 1855 59.1 61.8 17.7 19.7 15.7 15.4 49.4 48.0 1806 5.6 4.4 6.4 7.4 18.8 19.2 17.7 19.7 15.4 49.4 48.0 1806 5.6 4.4 6.4 7.4 18.8 17.9 14.9 13.0 1885 1885 18.8 17.9 14.9 13.0 1885 18.2 17.1 19.4 45.7 40.8 19.2 17.7 0.6 0.8 181 17.9 14.9 13.0 19.3 19.3 19.3 19.3 19.3 19.3 19.3 19.3				-
651 37.5 39.1 35.3 37.6 661 12.2 15.6 15.0 665 17.4 15.8 14.2 689 24.1 23.9 20.7 28.3 690 30.2 30.1 34.1 33.0 707 53.4 49.4 48.0 721 32.8 35.0 32.2 30.9 756 23.1 19.9 22.6 811 17.9 14.9 13.0 820 20.4 25.2 21.1 19.4 821 27.1 30.1 28.4 30.5 823 7.8 4.3 5.5 4.6 6.7 5.7 5.1 5.3 823 7.8 4.3 5.5 4.5 6.7 5.7 5.1 5.3 823 21.8 19.2 15.6 17.8 17.1 1993 24.8 19.2 15.6 17.8 17.1 1993 24.8 19.2 15.6 17.8 17.1 1993 35.6 52.5 49.1 51.7 51.2 51.4 2033 50.6 52.5 49.1 51.7 51.2 51.4 2033 50.6 52.5 49.1 51.7 51.2 51.4 2048 42.1 43.5 41.2 40.4 933 50.6 52.6 60.0 58.2 56.8 57.8 978 52 4.4 3.6 2.0 2.0 1103 49.2 52.1 48.3 49.1 49.6 48.6 210 21.1 10.4 41.9 211 10.4 23.3 26.4 25.2 25.1 211 10.4 23.3 26.4 25.2 25.1 211 10.4 23.3 26.4 25.2 25.1 211 10.4 23.3 26.4 25.2 25.1 211 10.4 23.3 26.4 25.2 25.1 212 11.5 9.1 4.1 1.9 211 11.5 16.9 14.4 13.2 211 15.3 14.0 12.2 211 15.3 14.0 12.2 211 15.3 14.0 12.2 211 15.3 14.0 12.2 211 15.3 14.0 12.2 211 15.3 14.0 12.2 211 15.9 14.4 13.2 211 15.9 14.4 13.2 211 15.9 14.4 13.2 212 15.9 13.3 15.2 24.9 213 11.5 15.6 212 12 12 12 12.2 213 13.5 4 245 32.1 35.4 245 32.1 35.4 247 30.8 19.2 17.7 19.7 25.1 6.4 25.2 11.0 19.7 25.1 6.6 14.7 25.2 11.0 19.9 26.1 12.0 12.2 26.8 19.2 15.6 0.0 58.2 56.8 57.8 212 11.0 12.2 213 11.4 14.4 17.2 14.1 14.4 21.5 17.0 12.2 21.1 19.4 17.0 17.0 17.0 17.0 17.0 17.0 17.0 17.0			1	
661 12.2 15.6 15.0 1665 17.4 15.8 14.2 1666 17.4 15.8 14.2 1689 24.1 23.9 29.7 28.3 1717 20.8 19.2 17.7 19.7 19.7 19.7 19.7 19.7 19.7 19.7	i i		1	1
689 24.1 23.9 29.7 28.3	81	12.2 15.6 15.0	-	1 ** *
690 30.2 30.1 34.1 33.0 1855 59.1 61.8 5.6 4.4 6.4 7.4 7.4 7.2 7.2 7.2 7.2 7.2 7.2 7.2 7.2 7.2 7.2			1692	14.1 10.0 12.3
707 53.4 49.4 48.0 1866 5.6 4.4 6.4 7.4 36.2 33.0 34.9 34.5 35.0 32.2 30.9 1878 36.2 33.0 34.9 34.5 36.2 33.0 34.9 34.5 36.2 33.0 34.9 34.5 36.2 33.0 39.1 34.5 36.2 33.0 39.1 34.5 36.2 33.0 39.1 34.5 36.2 33.0 39.1 34.5 36.2 33.0 39.1 34.5 36.2 36.2 36.2 39.2 39.1 34.5 36.2 39.2 39.1 34.5 36.2 39.2 39.1 34.5 36.2 39.2 39.1 39.2				
721 32.8 35.0 32.2 30.9				1
756 23.1 19.9 22.6				1 - 1
811 17.9 14.9 13.0 1920 42.9 40.0 39.0 39.1 820 20.4 25.2 21.1 19.4 1934 45.7 40.8 1937 53.2 49.9 49.0 49.2 1938 45.7 40.8 893 7.8 4.3 5.5 4.6 6.7 5.7 5.1 5.3 1957 72 10.6 9.8 1937 72 10.6 9.8 1937 72 10.6 9.8 1937 72 10.6 9.8 1937 72 10.6 9.8 1937 72 10.6 9.8 1937 72 10.6 9.8 1950 72 10.6 9.8 1950 72 10.6 9.8 1950 72 10.6 9.8 1950 72 10.6 9.8 1950 72 10.6 9.8 1950 72 10.6 9.8 1950 72 10.6 9.8 1950 72 10.6 9.8 1950 72 10.6 9.8 1950 72 10.6 9.8 1950 72 10.6 9.8 1950 72 10.6 9.8 1950 72 10.6 9.8 1950 72 10.6 9.8 1950 72 10.6 9.8 1950 72 10.6 9.8 1950 72 10.6 9.8 1951 72 10.6 9.8 10.6 9.8 10.6 9.8 10.6 9.8 10.6 9.8 10.6 9.8 10.6 9.8 10.6 9.8 10.6 9.8 10.6 9.8 10.6 9.8 10.6 9.8 10.6 9.8 10.6 9.8 10.6 9.8 10.6 9.2 10.6 9.8 10.6 9.2 10.6 9.2 10.6 9.2 10.6 9.2 10.6 9.2 10.6 9.2 10.6 9	l			l
820			1	1 ' ' ' '
821 27.1 30.1 28.4 30.5 1937 53.2 49.9 49.0 49.2 823 7.8 4.3 5.5 4.6 6.7 5.7 5.1 5.3 1957 13.4 10.0 9.8 922 16.8 19.2 15.6 17.8 17.1 1969 54.1 51.6 9.8 932 48.8 50.3 53.6 51.2 2015 13.6 16.4 14.2 933 50.6 52.5 49.1 51.7 51.2 51.4 2027 32.9 34.2 36.0 34.6 935 5.8 1.9 1.7 2035 9.6 11.8 9.3 9.4 7.3 9.4 9.1 948 40.2 36.9 37.7 20.1 20.2 17.6 41.8 20.2 17.6 41.8 20.2 17.6 41.8 20.2 17.6 41.8 20.2 17.0 20.2 17.6 41.8 49.1 49.4 49.4 49.6 48.6 21.2 11.2 14.1 14.4 <td></td> <td>- · · · · · · · -</td> <td>'</td> <td>l i</td>		- · · · · · · · -	'	l i
893 7.8 4.3 5.5 4.6 6.7 5.7 5.1 5.3 1957 13.4 10.0 1969 14.4 15.6 17.8 17.1 1969 14.4 15.6 17.8 17.1 1969 14.4 15.6 17.8 17.1 1969 14.4 15.6 17.8 17.1 1969 14.4 15.6 17.8 17.1 1969 14.4 15.6 17.8 17.1 1969 14.4 15.6 17.8 17.1 1969 14.4 15.6 17.8 17.1 19.7 11.8 17.1 19.7 11.8 17.1 19.7 11.8 17.1 19.7 11.8 17.1 19.7 11.8 15.3 14.0 12.4 11.9 11.5 15.3 14.0 12.4 11.9 11.5 15.3 14.0 12.4 11.9 11.6 12.7 16.1 14.2 14.8 12.9 12.0 45.6 48.0 43.4 43.8 12.9 12.0 45.6 48.0 43.4 43.8 12.9 12.0 45.6 48.0 43.4 43.8 12.9 12.0 45.6 48.0 43.4 43.8 12.9 12.0 45.6 48.0 43.4 43.8 12.9 12.0 45.6 48.0 43.4 43.8 12.9 12.0 45.6 48.0 43.4 43.8 12.9 12.0 45.6 48.0 43.4 43.8 12.0 42.0 45.0 45.0 45.0 45.0 45.0 45.0 45.0 45	82 r	27.1 30.1 28.4 30.5		1
922 16.8 19.2 15.6 17.8 17.1 1969 54.1 51.6 1923 42.4 43.9 45.2 45.5 45.8 1971 47.4 50.8 50.7 2015 13.6 16.4 14.2 2027 32.9 34.2 36.0 34.6 2027 32.9 34.2 36.0 34.6 2027 32.9 34.2 36.0 34.6 2027 32.9 34.2 36.0 34.6 2027 32.9 34.2 36.0 34.6 2027 32.9 34.2 36.0 34.6 2027 32.9 34.2 36.0 34.6 2027 32.9 34.2 36.0 34.6 2025 9.6 11.8 9.3 9.4 7.3 9.4 9.1 2068 39.7 37.6 41.8 20.2 17.6 2130 14.4 17.2 14.1 14.4 17.2 14.			1950	7.2 10.6 9.8
923				i
932 48.8 50.3 53.6 51.2 933 50.6 52.5 49.1 51.7 51.2 51.4 935 5.8 1.9 1.7 948 42.1 43.5 41.2 40.4 949 40.2 36.9 37.7 955 5.6 8.2 972 56.2 60.0 58.2 56.8 57.8 978 5.2 4.4 3.6 2.0 2.0 1088 52.2 53.9 52.8 51.4 50.9 1099 38.1 39.4 41.6 40.2 1103 49.2 52.1 48.3 49.1 49.6 48.6 1115 16.9 14.4 13.2 1118 50.2 53.4 51.9 52.3 1118 50.2 53.4 51.9 52.3 1118 50.2 53.4 51.9 52.3 1166 12.7 16.1 14.2 14.8 1197 55.1 53.5 52.1 1100 45.6 48.0 43.4 43.8 1197 55.1 53.5 52.1 1200 45.6 48.0 43.4 43.8 1254 39.3 35.6 1274 44.2 47.6 45.7 45.8 46.7 1306 1294 37.3 36.0 1294 48.8 50.3 53.6 51.2 1202 32.9 34.2 36.0 34.6 202 17.6 2035 9.6 11.8 9.3 9.4 7.3 9.4 9.1 2036 39.7 37.6 41.8 202 17.6 2036 39.7 37.6 41.8 202 17.6 2037 37.6 41.8 202 17.6 2130 14.4 17.2 14.1 14.4 20.2 17.6 214.4 17.2 14.1 14.4 21.4 14.4 21.4 17.2 14.1 14.4 21.4 17.2 14.1 14.4 22.2 15.7 13.1 22.2 15.7 13.1 22.2 15.7 13.1 22.2 15.7 13.1 22.2 22.3 37.7 40.7 38.8 37.5 22.2 22.6 12.7 10.2 22.6 12.7 10.2 22.6 12.7 10.2 22.6 12.7 10.2 23.3 37.5 40.8 3.8 3.6 24.8 19.0 15.8 17.1 19.7 24.8 19.0 15.8 17.1 19.7 25.1 10.0 13.9 16.1 15.2 25.1 10.0 8.5 11.0 25.1 10.0 8.5 11.0 25.2 12.6 8.9 6.4 5.3 25.9 3.5 3.6 8.9 6.4 5.3 26.9 3.7 37.3 36.0 26.9 37.3 33.7 36.0 26.9 37.3 33.7 36.0 26.9 37.3 33.7 36.0 27.4 44.2 47.6 45.7 45.8 46.7 28.9 6.4 5.3 28.9				1
933 50.6 52.5 49.1 51.7 51.2 51.4 2035 9.6 11.8 9.3 9.4 7.3 9.4 9.1 948 42.1 43.5 41.2 40.4 2068 39.7 37.6 41.8 2101 20.2 17.6 2130 14.4 17.2 14.1 14.4 21.4 21.4 3.6 2.0 2.0 21.92 16.8 12.0 22.1 17.6 11.6 23.3 26.4 25.2 25.1 23.9 3.4 41.6 40.2 23.3 26.4 25.2 25.1 23.9 3.6 3.8 3.6 3.8 3.6 24.5 31.5 11.5 16.9 14.4 13.2 23.3 26.4 25.2 25.1 23.9 3.6 25.3 11.5 11.5 2.8 5.9 3.2 3.6 22.8 1.9 1.9 11.6 57.4 60.4 58.1 57.7 11.6 12.7 16.1 14.2 14.8 25.1 16.6 12.7 16.1 14.2 14.8 25.1 16.6 12.7 16.1 14.2 14.8 25.1 16.6 12.7 16.1 14.2 14.8 25.1 16.6 12.7 16.1 14.2 14.8 25.1 16.6 12.7 16.1 14.2 14.8 25.1 12.0 25.1 25.1 25.1 25.1 25.1 25.1 25.1 25.1				1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1
935				1
948 42.1 43.5 41.2 40.4 2068 39.7 37.6 41.8 949 40.2 36.9 37.7 20.2 17.6 955 5.6 8.2 2101 20.2 17.6 972 56.2 60.0 58.2 56.8 57.8 2172 15.7 13.1 978 5.2 64.4 3.6 2.0 20.0 2192 16.8 12.0 1088 52.2 53.9 52.8 51.4 50.9 2253 37.7 40.7 38.8 37.5 1099 38.1 39.4 41.6 40.2 2266 12.7 10.2 1103 49.2 52.1 48.3 49.1 49.6 48.6 2342 56.9 53.9 55.8 57.1 1104 23.3 26.4 25.2 25.1 2393 3.5 0.8 3.8 3.6 1115 16.9 14.4 13.2 2453 33.0 30.5 17.1 19.7 1150 2.8 5.9 3	1			1
949 40.2 36.9 37.7 2101 20.2 17.6 955 5.6 8.2 2130 14.4 17.2 14.1 14.4 972 56.2 60.0 58.2 56.8 57.8 2172 15.7 13.1 978 5.2 44.4 3.6 2.0 2.0 2192 16.8 12.0 1088 5.2.2 53.9 52.8 51.4 50.9 2253 37.7 40.7 38.8 37.5 1099 38.1 39.4 41.6 40.2 266 12.7 10.2 11.7 10.2 2342 56.9 53.9 55.8 57.1 53.9 55.8 57.1 2393 3.5 0.8 3.8 3.6 3.6 1115 16.9 14.4 13.2 2453 33.0 30.5 17.1 19.7 1150 2.8 5.9 3.2 3.6 2481 19.0 15.8 17.1 19.7 115.2 116.1 15.2 115.2 116.1 15.2 115.2 116.1 15.2 11.0	1		1	, , , , , , , , , , , , , , , , , , , ,
972 56.2 60.0 58.2 56.8 57.8 978 5.2 4.4 3.6 2.0 2.0 1088 52.2 53.9 52.8 51.4 50.9 2253 37.7 40.7 38.8 37.5 1099 38.1 39.4 41.6 40.2 2266 12.7 10.2 1103 49.2 52.1 48.3 49.1 49.6 48.6 2342 56.9 53.9 55.8 57.1 1104 23.3 26.4 25.2 25.1 2393 3.5 0.8 3.8 3.6 1115 16.9 14.4 13.2 2453 33.0 30.5 2481 19.0 15.8 17.1 19.7 1150 2.8 5.9 3.2 3.6 2481 19.0 15.8 17.1 19.7 1150 2.8 5.9 3.2 3.6 2481 19.0 15.8 17.1 19.7 1164 57.4 60.4 58.1 57.7 2554 12.0 8.5 11.0	949	40.2 36.9 37.7	2101	l I
978 5.2 4.4 3.6 2.0 2.0 1088 52.2 53.9 52.8 51.4 50.9 2253 37.7 40.7 38.8 37.5 1099 38.1 39.4 41.6 40.2 2266 12.7 10.2 1103 49.2 52.1 48.3 49.1 49.6 48.6 2342 56.9 53.9 55.8 57.1 1104 23.3 26.4 25.2 25.1 2393 3.5 0.8 3.8 3.6 1115 16.9 14.4 13.2 2453 33.0 30.5 15.8 17.1 19.7 1150 2.8 5.9 3.2 3.6 2481 19.0 15.8 17.1 19.7 1158 15.3 14.0 12.4 11.9 2516 17.0 13.9 16.1 15.2 1164 57.4 60.4 58.1 57.7 2554 12.0 8.5 11.0 1197 55.1 53.5 52.1 2594 42.3 44.9	955	-	2130	14.4 17.2 14.1 14.4
1088 52.2 53.9 52.8 51.4 50.9 2253 37.7 40.7 38.8 37.5 1099 38.1 39.4 41.6 40.2 2266 12.7 10.2 1103 49.2 52.1 48.3 49.1 49.6 48.6 2342 56.9 53.9 55.8 57.1 1104 23.3 26.4 25.2 25.1 2393 3.5 0.8 3.8 3.6 1115 16.9 14.4 13.2 2453 33.0 30.5 2481 19.0 15.8 17.1 19.7 1150 2.8 5.9 3.2 3.6 2499 30.4 27.8 1158 15.3 14.0 12.4 11.9 2516 17.0 13.9 16.1 15.2 1164 57.4 60.4 58.1 57.7 2554 12.0 8.5 11.0 1197 55.1 53.5 52.1 2594 42.3 44.9 1200 45.6 48.0 43.4 43.8 2609	1			1 1
1099 38.1 39.4 41.6 40.2 2266 12.7 10.2 1103 49.2 52.1 48.3 49.1 49.6 48.6 2342 56.9 53.9 55.8 57.1 1104 23.3 26.4 25.2 25.1 2393 3.5 0.8 3.8 3.6 1115 16.9 14.4 13.2 2481 19.0 15.8 17.1 19.7 1150 2.8 5.9 3.2 3.6 2481 19.0 15.8 17.1 19.7 1151 15.3 14.0 12.4 11.9 2516 17.0 13.9 16.1 15.2 1164 57.4 60.4 58.1 57.7 2554 12.0 8.5 11.0 1166 12.7 16.1 14.2 14.8 2591 47.2 50.8 1197 55.1 53.5 52.1 2594 42.3 44.9 1200 45.6 48.0 43.4 43.8 2609 29.2 25.5 28.6	1	l i	•	l
1103 49.2 52.1 48.3 49.1 49.6 48.6 1104 23.3 26.4 25.2 25.1 2393 3.5 0.8 3.8 3.6 1115 16.9 14.4 13.2 2453 33.0 30.5 30.5 3.8 3.6 1118 50.2 53.4 51.9 52.3 2481 19.0 15.8 17.1 19.7 1150 2.8 5.9 3.2 3.6 2499 30.4 27.8 1158 15.3 14.0 12.4 11.9 2516 17.0 13.9 16.1 15.2 1164 57.4 60.4 58.1 57.7 2554 12.0 8.5 11.0 1166 12.7 16.1 14.2 14.8 2591 47.2 50.8 1197 55.1 53.5 52.1 2594 42.3 44.9 1200 45.6 48.0 43.4 43.8 2609 29.2 25.5 28.6 1274 44.2 47.6 45.7	ti i			
1104 23.3 26.4 25.2 25.1 1115 16.9 14.4 13.2 2453 33.0 30.5 1118 50.2 53.4 51.9 52.3 2481 19.0 15.8 17.1 19.7 1150 2.8 5.9 3.2 3.6 2481 19.0 15.8 17.1 19.7 1158 15.3 14.0 12.4 11.9 2516 17.0 13.9 16.1 15.2 1164 57.4 60.4 58.1 57.7 2554 12.0 8.5 11.0 1166 12.7 16.1 14.2 14.8 2591 47.2 50.8 1197 55.1 53.5 52.1 2594 42.3 44.9 1200 45.6 48.0 43.4 43.8 2609 29.2 25.5 28.6 1254 32.7 31.3 35.0 33.1 2610 37.3 33.7 36.0 1294 39.3 35.6 262 8.9 6.4 5.3				
1115 16.9 14.4 13.2 2453 33.0 30.5 1118 50.2 53.4 51.9 52.3 2481 19.0 15.8 17.1 19.7 1150 2.8 5.9 3.2 3.6 2499 30.4 27.8 1158 15.3 14.0 12.4 11.9 2516 17.0 13.9 16.1 15.2 1164 57.4 60.4 58.1 57.7 2554 12.0 8.5 11.0 1166 12.7 16.1 14.2 14.8 2591 47.2 50.8 1197 55.1 53.5 52.1 2594 42.3 44.9 1200 45.6 48.0 43.4 43.8 2609 29.2 25.5 28.6 1254 32.7 31.3 35.0 33.1 2610 37.3 33.7 36.0 1274 44.2 47.6 45.7 45.8 46.7 2622 8.9 6.4 5.3 1294 39.3 35.6 2674 48.7			-	
1118 50.2 53.4 51.9 52.3 2481 19.0 15.8 17.1 19.7 1150 2.8 5.9 3.2 3.6 2499 30.4 27.8 1158 15.3 14.0 12.4 11.9 2516 17.0 13.9 16.1 15.2 1164 57.4 60.4 58.1 57.7 2554 12.0 8.5 11.0 1166 12.7 16.1 14.2 14.8 2591 47.2 50.8 1197 55.1 53.5 52.1 2594 42.3 44.9 1200 45.6 48.0 43.4 43.8 2609 29.2 25.5 28.6 1254 32.7 31.3 35.0 33.1 2610 37.3 33.7 36.0 1274 44.2 47.6 45.7 45.8 46.7 2622 8.9 6.4 5.3 1294 39.3 35.6 2674 48.7 45.1 47.9 47.7 47.3 1309 39.5 40.8				1
1158 15.3 14.0 12.4 11.9 2516 17.0 13.9 16.1 15.2 1164 57.4 60.4 58.1 57.7 2554 12.0 8.5 11.0 1166 12.7 16.1 14.2 14.8 2591 47.2 50.8 1197 55.1 53.5 52.1 2594 42.3 44.9 1200 45.6 48.0 43.4 43.8 2609 29.2 25.5 28.6 1254 32.7 31.3 35.0 33.1 2610 37.3 33.7 36.0 1274 44.2 47.6 45.7 45.8 46.7 2622 8.9 6.4 5.3 1294 39.3 35.6 2674 48.7 45.1 47.9 47.7 47.3 1309 39.5 40.8 41.6 41.2 42.7 42.5 2683 24.5 21.5	1 1	50.2 53.4 51.9 52.3		1
1164 57.4 60.4 58.1 57.7 1166 12.7 16.1 14.2 14.8 1197 55.1 53.5 52.1 1200 45.6 48.0 43.4 43.8 1254 32.7 31.3 35.0 33.1 1274 44.2 47.6 45.7 45.8 46.7 1294 39.3 35.6 1309 39.5 40.8 41.6 41.2 42.7 42.5 2554 12.0 8.5 11.0 47.2 50.8 2594 42.3 44.9 2609 29.2 25.5 28.6 37.3 33.7 36.0 2622 8.9 6.4 5.3 1294 39.3 35.6 2674 48.7 45.1 47.9 47.7 47.3 1309 39.5 40.8 41.6 41.2 42.7 42.5 2683 24.5 21.5				1
1166 12.7 16.1 14.2 14.8 2591 47.2 50.8 1197 55.1 53.5 52.1 2594 42.3 44.9 1200 45.6 48.0 43.4 43.8 2609 29.2 25.5 28.6 1254 32.7 31.3 35.0 33.1 2610 37.3 33.7 36.0 1274 44.2 47.6 45.7 45.8 46.7 2622 8.9 6.4 5.3 1294 39.3 35.6 2674 48.7 45.1 47.9 47.7 47.3 1309 39.5 40.8 41.6 41.2 42.7 42.5 2683 24.5 21.5				1
1197 55.1 53.5 52.1 2594 42.3 44.9 1200 45.6 48.0 43.4 43.8 2609 29.2 25.5 28.6 1254 32.7 31.3 35.0 33.1 2610 37.3 33.7 36.0 1274 44.2 47.6 45.7 45.8 46.7 2622 8.9 6.4 5.3 1294 39.3 35.6 2674 48.7 45.1 47.9 47.7 47.3 1309 39.5 40.8 41.6 41.2 42.7 42.5 2683 24.5 21.5	11 .			
1200 45.6 48.0 43.4 43.8 1254 32.7 31.3 35.0 33.1 1274 44.2 47.6 45.7 45.8 46.7 1294 39.3 35.6 1309 39.5 40.8 41.6 41.2 42.7 42.5 2609 29.2 25.5 28.6 37.3 33.7 36.0 2622 8.9 6.4 5.3 2674 48.7 45.1 47.9 47.7 47.3 2683 24.5 21.5	II .			
1254 32.7 31.3 35.0 33.1 1274 44.2 47.6 45.7 45.8 46.7 1294 39.3 35.6 2674 48.7 45.1 47.9 47.7 47.3 1309 39.5 40.8 41.6 41.2 42.7 42.5 2683 24.5 21.5			_	
1274 44.2 47.6 45.7 45.8 46.7 1294 39.3 35.6 2674 48.7 45.1 47.9 47.7 47.3 1309 39.5 40.8 41.6 41.2 42.7 42.5 2683 24.5 21.5	11			
1294 39.3 35.6 1309 39.5 40.8 41.6 41.2 42.7 42.5 2683 24.5 21.5				
1309 39.5 40.8 41.6 41.2 42.7 42.5		· '	1	
1348 29.4 32.6 30.7 29.9		-	- 1	24.5 21.5
	1348	29.4 32.6 30.7 29.9	2689	34.7 31.7 33.5 33.2 34.0

Nr.	Decl. 1875.0	Nr.	Decl. 1875.0
2693	10.1 7.3 9.5 11.0	3683	53.8 56.1 52.4 54.8
2718	53.4 50.9	3698	13.4 11.2 8.4 7.3
2728	9.6 11.5 11.5 12.7 10.1 8.6	3737	46.6 43.2 44.4 44.7
2732	20.6 23.9	3744	5.7 4.2 3.8 2.1
2751	32.4 35.6	3766	41.7 37.2 37.7 36.4
2773	40.6 37.9	3805	38.3 35.2 36.3
2818	60.0 56.4 57.7 57.3 9.8 12.1 9.0	3888	49.5 47.0
2899	27.4 25.1 24.0 25.2	3895	13.8 16.7 4.7 2.2
2925	23.1 20.0 20.7 20.7	3903 3926	4.7 2.2 16.4 12.7 12.7 12.0
2961	6.8 9.2 5.8 6.7	3947	58.0 61.6 59.8 59.7
2996	40.6 37.4 37.8	3966	26.8 23.3
3029	42.9 39.8 40.9 41.6	4044	55.9 52.9 53.0 51.2
3036	2.6 4.6 I.5 2.3 2.7	4080	10.9 12.7 9.3 9.2
3041	35.9 39.5 36.8 37.8 37.2 37.8	4129	3.8 5.7 5.1 6.8
3046	43.7 45.7 43.3 42.6	4136	38.2 38.2 37.3 35.4 33.8
3054	44.7 41.4 42.2 41.2	4148	31.8 32.1 35.1 35.9
3064 3083	40.5 37.3 38.8 38.9 42.8 41.7 45.5 38.9 42.4	4164	4.3 2.3 5.8
3109	55.0 52.4	4193	54.9 54.7 49.8 49.5 32.0 28.6
3131	27.3 24.9 26.3 24.0	4224 4230	25.4 29.6
3140	22.3 20.9 19.0 19.4	4336	37.6 40.3 42.0 41.3
3155	41.3 38.6 39.3 38.2	4371	50.8 53.3
3168	22.2 19.2 19.8 19.6	4410	14.2 16.5 17.6 15.9
3186	58.8 56.0 56.6 55.3	4417	55.8 53.2
3189	22.2 19.9 19.0 18.5	4434	26.9 24.4
3194	52.5 55.1 50.8 51.9	4471	10.2 13.4 13.5 12.5
3215	47.7° 51.5 48.5 49.2 30.5 26.6 27.6 26.9	4478	19.3 22.8 23.0 20.7
3221	6.5 9.9 7.6 6.9	4480	15.5 12.4 14.0 12.9 13.0 12.4 59.7 56.7 58.8 60.0
3239	42.2 38.2 38.9 38.2	4495 4512	44.5 46.9 38.8 39.4
3253	53.3 49.7 52.6 51.5 50.5 50.4	4518	49.7 44.2 44.0
3268	5.7 3.2 2.0 3.0	4572	42.1 45.8 46.6
3271	51.3 48.1 45.8 48.8	4618	46.0 49.2 45.5 46.8
3288	49.2 45.3 47.0 46.9 45.8	4739	49.9: 52.5
3300	9.5 6.4 5.3 6.5	4757	27.2 24.3 26.0 27.2 23.8 28.7 26.4 24.6
3308	15.0 12.0 12.9 14.2 11.9	4782	29.7 30.4* 26.3 25.7
3325	25.3 28.3 27.0 31.6 28.3 30.5	4788 4809	54.7 54.2* 59.0 58.9
3330	55.6 52.5 54.0 55.2 54.5 55.4 53.5	4821	38.8 39.4* 41.4 42.6 43.3 43.9 42.3 41.8* 39.1 39.6
3333	10.3 8.7 7.1 8.5	4846	45.2* 42.5 40.0 39.8
3345	42.5 38.9	4853	54.1* 51.9 41.1 40.8
3358	61.0 58.6 56.8	4861	37.7* 36.5 36.1 34.5
3397	37.5 40.6 39.7 38.5 39.4 37.5 38.5	4877	32.8* 28.7 30.1 29.6
3399	30.0 27.5	4878	1 - 1
3406	23.7 21.1	4884	55.5 58.2 55.2 55.5
3437	35.3 32.8	4891	45.1* 41.9 42.2 42.0
3494 3532	48.6 45.6 36.7 37.1 51.9 52.4 49.3 50.5	4907	9.8* 6.8 9.2 9.7
3533	55.2 54.3 50.8	4912 4934	5.1° 1.9 2.7 2.8 45.8° 45.4 44.1 41.9
3539	39.3 38.7 37.6 39.9 40.7	4934	
3542	42.4 39.7 38.5 40.2	4964	
3568	43.6 46.7	5000	1
3585	57.9 58.1 59.0 56.7 59.0 60.1	5003	59.4 58.9 52.9 52.6 53.3 52.5
3634	24.6 24.9 22.2 26.1	5006	· ·
3658	16.5 17.6 18.7 18.4 17.3 17.7 19.7	5017	
3º /º	18.9 22.2 21.0 22.2	5019	1.1 2.0 4.0 0.2

		·	
Nr.	Decl. 1875.0	Nr.	Decl. 1875.0
5055	24.4 23.4° 25.8 27.1 26.4	6078	44.0* 46.1* 46.5 47.0
5056	25.2 26.2 23.0 23.0	6104	49.8* 52.9* 52.7 53.6
5062	28.4 31.4 31.6 30.5	6119	48.8* 53.2* 51.6 51.8
5085	1.9 4.4	6147	53.7 50.3 52.8 53.2
5099	5.1 3.1 2.1	6176	2.5* 6.1* 4.0 4.5
5105 5132	55.4 56.7 52.8 28.8 28.6 31.5 31.7	6182	59.5° 62.5° 61.8 62.4 49.0° 52.1 52.7
5137	15.5 15.5 7.4 7.5	6209	50.8* 53.8* 54.0 52.6
5150	49.7 51.8 46.9 46.8	6218	49.6 46.7 50.3 49.4
5157	24.7 22.9 21.0	6220	61.7* 58.5 59.6 59.5
5160	18.9 21.8 19.7 18.4	6244	43.1 ° 40.0 42.6 41.9
5165	35.8 33.6* 32.0 32.5 32.8	6265	28.9 31.4
5167	44.8 42.5* 44.1 45.3 45.8 29.2 26.6	6270	35.5* 32.9 36.0 35.7
5173 5197	58.8 56.4* 53.1 53.5 54.2	6271 6298	0.6* 1.5* 7.4 5.6 22.8* 20.1
5204	41.1 41.8 38.5 39.7 40.6	6311	42.5 39.5 40.0 39.3
5218	31.8 33.0 29.5	6319	30.4 37.5 39.4 37.7
5221	56.6 57.4 53.2	6321	54.1 56.8
5227	48.3 46.8° 44.6 47.0 46.3	6353	35.7 32.1 33.1
5273	57.5 58.0 54.4 56.1	6394	8.8 5.6 6.5 8.2
5287	59.5 62.9 60.6 61.7 61.4	6420	32.4 36.1 35.0 37.9
5289 5302	62.1 59.7° 55.9 56.2 57.6 44.1 44.1 43.6 46.6 43.3	6448 6457	38.9* 36.4* 35.0 37.6 12.5 10.0
5304	39.6 38.4 37.6 41.3	6502	59.5 56.9
5309	24.6 21.3° 25.9 23.7 22.4	6509	29.3 26.2 28.7 27.3
5311	43.8 41.2 40.5 45.4	6514	44-5 41-9
5314	48.5 46.0 46.5 50.2	6552	41.6 43.3 38.5 37.7 38.8 37.8 37.4 37.3
5329	2.5 5.6 3.0 2.1	6586	11.6 9.1
5332	44.4 47.6 45.7 46.2	6634	18.7 15.1 17.2 16.6
5416 5420	33.0 35.6 50.0 54.8 49.5 51.4	6640 6668	8.5* 11.6 11.7 10.4 46.8* 48.1 45.4 44.8
5434	53.6 58.1 59.0	6680	46.1* 45.0 42.5 41.8
5482	18.8 15.7 17.8 16.5	6716	12.4* 13.6 10.5 9.7
5498	37.9 41.1 37.3 39.0	6762	62.2 59.5 60.5 58.9
5511	48.4 50.9	6767	7.7 4.6 6.6 6.7
5515	60.0 59.2 58.9 56.6	6769	32.5 29.0
5547	39.1 42.4 37.5 39.1	6801 6809	13.6 10.6
5551 5552	43.9 46.7 27.9::*24.4	6838	52.1 48.7 50.3 49.4 17.1 14.1 14.9 14.2
5565	30.9 27.9 28.7 30.0	6847	34.7 32.2
5628	25.5 26.4 22.3 24.1	6864	24.0 21.5
5631	9.9 11.8 10.8 12.5 8.9	6867	30.0 27.1
5633	12.5 11.4 10.0 10.2 14.8 13.4 11.1	6901	19.6* 19.6 22.6 21.7
5641	40.9 37.9 40.9	6957	11.5 8.8 10.1 11.5 12.3 11.0
5672	40.5 44.7 40.8 39.9 40.5 25.1 19.6	6961	30.6 31.7 29.4 32.4
5700 5751	34.6 39.1 37.0	7015 7045	44.3 47.4 45.0 44.8 46.0 43.2 44.7 42.4 43.7
5773	19.9 22.9	7049	49.0 52.3* 50.8 49.5 51.1
5817	14.9 18.3 15.4 14.0	7069	29.9 31.7 33.0 32.6
5823	56.3 53.5 50.2 49.9	7077	0.9 3.5 4.0 3.6
5911	44.5 47.1 47.9	7205	28.2 26.0 25.2 26.6
5918	47.0 43.9*	7219	52.4 49.5 48.7 46.5 47.5
5955	48.8 47.4* 44.9 38.6 37.1* 40.6* 38.3 40.0	7280 7282	53.4 49.8 51.3
5983 5986	31.0 29.5* 31.6 32.0 32.8	7299	37.1 33.9 35.9 34.6 35.7 30.8 29.0 30.6 33.1
6024	58.0* 59.8* 61.8 59.9 60.7 60.6	7300	40.7 37.5 38.7 39.6
	30.0° 28.6 28.4 26.8 27.5 27.7	7312	
•		-	

		1	1
Nr.	Decl. 1875.0	Nr.	Decl. 1875.0
7317	49.3 50.2 50.5 52.5	0-0-	400 408
7323	42.6 39.5 41.3	8535 8539	43.9 40.8 45.3 44.7 42.8 45.2 47.2
7360	36.2 32.8 32.7 33.0 34.5	8554	52.2 54.7 56.7
7450	33.8 30.2	8559	41.5 43.9 45.3 45.0
7483	3.3 5.8	8567	59.1 58.3 61.4 60.4
7524	31.7 28.4 26.2 27.9	8572	47.4 48.6 51.0 48.3 46.8
7540	55.6 58.7 58.9 57.0	8579	37.5 40.0
7551	12.4 18.0 17.3	8621	16.3 18.9
7570	19.3 17.7 16.1 18.1	8641	8.0 3.8 5.5
7573	57.2 55.6 54.2 55.5	8642	6.2 6.8 7.7 4.6 7.2
7583	35.3 32.3 33.6 32.0	8649	50.0 49.6 46.6* 48.4
7609	33.4 30.2 31.1 30.5	8651	13.2 16.1 15.7 17.2
7636	5.8 2.4 3.9 3.6	8673	54.0 52.1° 53.8 55.2 54.3
7647	45.3 44.2 46.5 47.7	8686	8.7 11.5 12.1 12.6
7664	62.3 59.4	8701	18.9 15.9* 17.5
7679	16.1 19.8 19.0 18.1	8723	43.9 40.4 41.2 41.4 41.4 40.4
7697	32.7 35.6 36.4 34.7	8731	37.3 35.0 34.1 33.7
7718	20.4 17.8	8744	31.2 35.0 33.5
7720	47.6 44.8 45.5 45.7 44.4	8774	48.6 46.0
7726	60.5 58.4 57.0 58.6	8832	32.7 29.0 30.0 29.5 29.4
7747	19.7 17.2	8863	31.1 28.6
7764	52.3 52.4 49.5 51.0 52.5	8871	45.6 42.1 43.6 46.3 45.5
7858	35.1 32.6	8873	39.0 39.1 36.8 35.5
7870	35.8 32.6 33.8	8876	10.5 8.0
7872 7880	57.6 59.1 55.5 55.7 58.6 44.1 38.1	8896	41.1 39.4 42.4 41.5
7959		8945	32.1 31.9 33.4 34.9 17.7 14.7 16.2 16.4
8005	6.7 3.7 5.8 5.3 61.0 57.9 60.7 61.3	8995 9002	34.I 32.8 33.7 35.9
8137	32.0 33.9 30.0	9002	51.4 49.9 44.5 45.7
8155	60.2 56.6 59.2 58.2	9013	40.8 36.0 36.8 36.7
8210	54.5 51.4	9085	29.2 24.8
8233	14.3 11.0 14.6 13.8	9105	30.3 27.5 29.7 31.3
8261	62.6 59.4 62.7 61.4	9138	58.9 55.4 57.1 59.3
8270	17.8 14.4 15.5 15.8	9207	22.6 18.1 21.7
8285	1.9 4.0 0.7 0.4	9213	5.7 3.2
8296	56.9 54.3	9353	7.6 4.2 5.6
8311	26.2 23.5 22.9 24.6	9356	19.8 17.2
8387	8.9 5.9 6.9 6.1 7.9	9358	15.0 12.3 15.5 14.7
8404	17.8 17.6 20.8 19.1	9379	22.8 20.3
8413	62.3 58.7 59.0 61.1 60.4	9416	7.2 3.8 4.7
8432	53.4 51.8 50.4	9437	19.2 21.9
8451	21.9 19.3	9439	20.0 22.5
8463	45.7 49.0	9457	12.2 9.5
8510	11.0 10.5 10.9 13.5	9462	3.4 6.3 5.1 3.9 3.2 5.5
8523	14.4 13.6 11.7	9497	60.3 57.1 59.0 59.8
8525	53.1 52.0 53.1 55.6	9509	23.3 21.0 20.2 19.0 21.5
8534	52.2 50.0 53.2 52.8	l	l

Die mit * bezeichneten Rectascensionen und Declinationen haben halbes Gewicht erhalten.



Anhang II.

Refractor-Messungen von Begleitern von Catalogsternen und Bemerkungen zu den im Catalog mit * bezeichneten Nummern.

```
Nr. 128, 129 R. 1895 Jan. 17 9 3 9 3 6 66 64 98; schwierige Messung, schlechte Bilder.
    145 R. 1892 Nov. 5 10m 58.43 10.17
           R. 1892 Nov. 5 11<sup>m</sup> 21.01 316.70, schwierige Messung.
    193
           R. 1892 Nov. 5 8 5 9 0 52 21 4 04
           Dreifacher Stern; R. 1892 Nov. 5 10 5.76 316.59 und 10 8.88 58.20.
    284
           R. 1892 Nov. 5 8 5 9 0 6.74 197.28
    287
    368, 369
                R. 1892 Nov. 19 (8.6) 10m 31.43 189.22
           1895 Jan. 22 9.2 9.5 31.50 191.00
R. 1892 Nov. 19 10<sup>m</sup> 55.28 98.24
R. 1892 Nov. 19 10<sup>m</sup> 73.97 40.92
    417
           R. 1892 Nov. 19 8m7 102.27 321.45
    424
           R. 1892 Nov. 19 9th 8:77 282.27
    426
           R. 1895 Jan. 22 9th 9th 3.08 72.51, nicht scharf zu trennen. Z. 249 nicht doppelt gesehen; Z. 809 seq. registrirt, mit
    444
              -0.10 auf die Mitte reducirt; Z. 812 enger dpl.?
           R. 1892 Nov. 19 10th 7:97 98:83
           R. 1892 8th 14:77 77.42. Am Mer.-Kr. Begleiter geschätzt 8.7 8.6; BD gibt nur einen Stern 6th an.
    458
           R. 1892 Nov. 17: sehr matt, Durchmesser etwa 30"; 1895 Feb. 10: kein Nebel zu sehen; 1895 Feb. 15: äusserst schwacher
    468
              Nebel von 2'-3' Durchmesser. Beob. ganz unsicher im dunkeln Felde mit kurz aufblitzenden Fäden.
    513
           Z. 62 und 248 dpl.?; R. 1892 Nov. 24 kein Begleiter zu sehen.
          R. 1892 Nov. 24 9th 9th 29th 45.36
    558,559 Mitte: 1h45m24.20 +10°11'30.9 1870.3 Z. 53 67 332
    578,579 R. 1895 Feb. 15 9th 11th 27.47 309.74; schwächste Fädenbeleuchtung, ganz unsicher.
           R. 1895 Jan. 22 9th 3 10th 5 18th 33 257th 29, ganz unsichere Messung bei schwächster Feldbeleuchtung. Z. 137 schwacher
    584
             Com.; Z. 749 »nicht dpl. «; Z. 803 10 5 15 270°; Z. 809 auch im dunkeln Felde kein Begleiter sichtbar.
           R. 1892 Nov. 24 8th 9th 31:52 133:37
    609
    623
           Z. 62 feiner dpl.?; R. 1892 Nov. 24: vielleicht dpl., nicht zu trennen; 1892 Dec. 21 kein Begleiter zu sehen.
           R. 1895 Jan. 22 11<sup>m</sup>5 30" 150°, Com. im dunkeln Felde eben noch sichtbar, nicht zu messen; Z. 803 11<sup>m</sup> 30" 150°; Com.
    627
             auch in Z. 809 gesehen.
   629
           R. 1892 Nov. 24 8 5 11 529 18545. Nur in Z. 137 Begleiter bemerkt und 9.3 geschätzt.
           R. 1893 Dec. 6 8th 8th 5th 5th 9 243:09. Z. 76 und 340 seq. beobachtet und mit -0:17 -1:2 auf med. reducirt.
    644
    646,647 R. 1895 Jan. 22 9th 9th 39th 320th 320th
   672 Z. 340 in 0° länglich, dpl.?; R. 1892 Dec. 21 kein Begleiter zu sehen.
          R. 1895 März 4 8<sup>m</sup>.7 9<sup>m</sup>.0 34.51 260.00
           R. 1893 Dec. 22 8th 5 271 69.35. Nur Z. 269 dpl.?, sonst nicht getrennt gesehen.
          Z. 340 9<sup>m</sup>.7 17" 355°; R. 1893 Dec. 6 kein Begleiter gesehen.
          R. 1895 März 5 9.4 9.4 3.48 57.02; nur Z. 748 die Bemerkung: enger dpl., PW. 70°.
   768, 769 R. 1895 März 8 7 5 9 5 67 1 72 18
   773 R. 1892 Nov. 26 2h32m27.47 + 10° 7'50.6, Anschluss an Nr. 791.
          Der Buchstabe K in BD gehört zu 12° 373, nicht zu 12° 372.
   781,782 R. 1895 März 8 9 2 9 5 22 55 311 84
   784 R. 1893 Dec. 22 9th 9th 2 3.52 215.34. Nur Z. 270 der Vermerk 2" 230°?
   827,828 R. 1895 März 7 8<sup>m</sup>9 9<sup>m</sup>0 30.64 0.52
               Mitte: 2h46m 7142 + 10° 9'19"3 1870.7 Z. 1 269 270 326. R. 1893 Dec. 22 9"0 9"1 6"83 109"41.
   853,854
               R. 1895 März 9 9 3 10 5 10 16 347 78; helle Fäden, ganz unsicher.
   881.882
               R. 1893 Dec. 22 9th 5 24th 25 89.53
               Z. 76 8^{m} 7 8^{m} 8 2^{h} 5 3^{m} 27.09 + 14° 1′58.0 \alpha med., \delta bor.; 5" 170° \alpha 267 \alpha 8 \alpha 5 2 53 27.17 14 1 54.5 dpl. (3" 150°)?
   891,892
          R. 1893 Dec. 22 8.6 20.04 200.64; Com. in Z. 269 326 geschätzt 8.7 8.9. BD 10.402 zu lesen 2.53.56.8 statt 52.
» 1035
          R. 1895 März 8 7.5 9.5 18.27 248.51
» III2
          R. 1893 Dec. 22 10<sup>m</sup>.5 12.33 194.53; Z. 61 78 Com. geschätzt 9.3 9.2.
» I 207
          R. 1893 Dec. 22 9<sup>m</sup> 3.95 222.76; sehr verwaschen.
```

R. 1895 April 1 4h11m53.70 +13o53'20.4, Anschluss an Nr. 1261, mit Berücksichtigung der EB. des Vergleichsterns.

```
R. 1895 April I 4h12m42:19 +13°58'31"7, Anschluss an Nr. 1255. Der Stern hat wahrscheinlich grössere E.B.:
Nr. 1261
                             4h 12m 41.84 +13°58'49.4
                                                            1822.96
                                                                       Weisse 4h 218
                                                    35.6
                                                            1869.72
                                                                       Leipzig M.Kr.
                                    41.95
                                                                                        +0.004 -0.27
                                                            1870.46
                                                                       Glasgow 1031
                                    42.04
                                                     35.5
                                                                       Leipzig Refr.
                                    42.19
                                                     31.7
                                                            1895.25
           R. 1893 Jan. 29 10 15.28 62.86; Com. in beiden Zonen 9.3 geschätzt.
» 1376
           R. 1893 Jan. 23 4h42m 0.83 + 10°9'44.3, Anschluss an Nr. 1386.
 » 1387
           R. 1893 Jan. 29 9to 9th 4.02 234.29; ausserdem Z. 142: 8th dpl.? 4th 51th 15th 4 + 13°45'36'9 1869.9.
 » I434
                 R. 1893 Jan. 29 70 90 54141 8800. Nr. 1441 ist wahrscheinlich identisch mit 14° 797 und BD -10° zu corri-
 » 1439, 1441
               riren; die angegebene RA. grundet sich nur auf einmalige Beobachtung, bei welcher wohl ein Zähl- oder Schreib-
              fehler vorgekommen ist. In der BD-Position findet sich kein Stern am Himmel.
           R. 1893 Jan. 29 10<sup>m</sup> 24.66 240.19. Z. 86 303 334 Com. geschätzt 9.5 9.3 9.1.
» 1447
           R. 1893 Dec. 22 9 2 9 5 4 5 82 25
 » 1475
» 1525
           R. 1895 April 10 9<sup>m</sup>0 5<sup>h</sup> 2<sup>m</sup> 1<sup>s</sup>33 + 12°48' 3.6, Anschluss an Nr. 1526.
   1661
           R. 1893 Dec. 22 9 0 9 7 7 7 248 11
           R. 1895 April 17 9th 9th 30th 30th 158.76
  1725
           Z. 157 9. 5 230; R. 1893 Dec. 22 kein Begleiter gesehen.
» 1750
           R. 1895 April 17 7.5 9.8 20.43 213.89; dieser Begleiter in Z. 57 und 70 notirt. In Z. 754 nur der Vermerk »sehr
» 1795
              enger Duplex«; am Refractor ist aber kein näherer Begleiter zu sehen gewesen.
  1800
           R. 1893 Dec. 22 9th 41.78 310.37
           Z. 70 9mo 35 oo; R. 1893 Dec. 22 kein Begleiter gesehen.
  1841
           R. 1893 Dec. 22 9th 35:39 357:25
  1845
» 1870
           Z. 441 10.0 2" 180°; R. 1895 April 17 kein Begleiter gesehen.
» 1885, 1886 R. 1893 Dec. 30 — 8<sup>m</sup>. 5 6.26 343.70
                    1895 Apr. 16 7.5 9.0 7.07 335.71 1895 Apr. 19 7.5 9.0 7.03 339.96
              Wegen der EB. von Nr. 1885 sind die relativen Coordinaten rasch veränderlich.
           R. 1893 Dec. 30 9 3 21 94 13 83, Sterne sehr schwach.
» 1896
           R. 1895 Apr. 16 5h49m54s + 12°21' 87 Anschluss an Nr. 1905.
  1899
           R. 1895 März 30 5h56m33.82 +14°21'21.2 Anschluss an Nr. 1963.
» 1970
           R. 1893 Dec. 30 9.0 37.29 187.12. Z. 280 306 Com. geschätzt 8.2 8.5.
» 1993
               R. 1895 April 10 8th 9th 22.79 250to4, unsicher wegen sehr verwaschener und unruhiger Bilder. Nach Z. 57 70
              Com. 8.5 8.2 und blau.
           Z. 57 wahrscheinlich länglich; R. 1893 Dec. 30 nicht mit Sicherheit wahrzunehmen ob länglich,
> 2022
           Vierfacher Stern; R. 1893 Dec. 30: 8th 5 2.71 108.04, 9th 0 28.38 120.34, 9th 2 praec. 0.2 45 A. Ausserdem folgt ein
» 2035
             Stern 10<sup>m</sup> 5°35" stidl. — Der Catalogort bezieht sich auf die Mitte der beiden engsten Componenten; Z. 283 und 300 praec. beobachtet und mit +0°18 -0°9 auf die Mitte reducirt. Der Stern gehört mit Nr. 2028, 2029, 2030, 2032
              einem Sternhaufen an.
» 2040
           R. 1894 Jan. 13 8 5 8 7 28 19 352 81
           Z. 299 δ unsicher, vielleicht r" nördlicher.
   2070
           R. 1893 März 12 6h 5m54.59 +14°20'34.6, Anschluss an Nr. 2103.
  2089
           Der Stern hat stärkere E.B.:
  2095
                          6h 6m 15:99 +10°40' 25.6
                                                                    Lalande 11803-4
                                                         1797.01
                                              40 2.2
                                                                                        +0.005 -0.32
                                16.34
                                                         1869.15
                                                                    Leipzig M.Kr.
                                16.50
                                              39 55.0
                                                         1893.10
                                                                    Leipzig Refr.
           R. 1894 Jan. 13 8 0 8 1 6 10 262 10
» 2112
           R. 1894 Jan. 13 8 3 8 5 5 5 5 5 5 Com. orange.
           R. 1894 Jan. 13 12m 10 265°; Com. in Z. 84 und 299 beidemal 9.2 geschätzt.
» 2178
           R. 1894 Jan. 21 6h15m 1:09 +11°1'38.1, Anschluss an Nr. 2219.
» 2197
» 2197, 2198 Mitte: 6h15m 1:18 +110 1'39:2 Z. 58
» 2235
           R. 1894 Jan, 13 10 5 20 40 249 39; Com. in Z. 79 273 302 geschätzt 9.5 9.0 9.3.
           Hellster eines grossen Sternhaufens.
» 2252
           Z. 283 9<sup>m</sup>5 10" 280°; Z. 308 9<sup>m</sup>0 5" 280°; R. 1894 Jan. 13 kein Begleiter gesehen.
» 2277
           Z. 304 9 2 175 120°; R. 1894 Jan. 13 kein Begleiter gesehen.
» 2321
           Z. 309 dpl. 1" 320°?; R. 1894 Jan. 13 8"0 8"1 2"38 332°21.
» 2350
» 2389
           R. 1894 Jan. 13 10.00 11.23 22.19; Com. in beiden Zonen 9.2 geschätzt.
           Z. 79 fehlt die Grössenschätzung, Z. 159 gibt 5.0. Unter diesen Umständen ist im Catalog die mit BD gut stimmende
» 2405
             Grösse nach Z. 4 angesetzt.
» 2462
          R. 1893 März 4 10<sup>m</sup> 175° (geschätzt), \Delta \delta = 11.4.
          R. 1894 Jan. 13 87 105 586 34954
» 2488
          R. 1894 Jan. 13 8th 5 6710 160989
  2575
          Z. 299 9.7 22" 60°; R. 1894 Jan. 25 12" 25" 58°, nicht gut messbar.
» 2720
          Z. 163 10"0 10" 240°; R. 1893 März 27 kein Begleiter gesehen.
» 2788
          R. 1895 Apr. 25 7h11m39.34 +10°55'10.4, Anschluss an Nr. 2839.
```

Nr. 2842

> 4344

Zone 10° bis 15°. Leipzig I.

```
R. 1893 März 27 9<sup>m</sup>5 10<sup>m</sup>0 4<sup>n</sup>15 350<sup>n</sup>95. Z. 152 kein Vermerk wegen Duplicität, Z. 279 »duplex?«; demnach ist in beiden Fällen unzweifelhaft die Mitte beobachtet worden.
» 2885, 2886
                R. 1893 März 27 9<sup>m</sup>0 19<sup>n</sup>93 326<sup>n</sup>38; Com. in Z. 74 93 geschätzt 8.3 8.9.
» 2911 R. 1893 März 27 10 0 11 36 197 71; Com. in den Zonen geschätzt 9.3 9.3 9.3 8.5.
» 2912, 2913 Mitte: 8mg 8mg 7h19m6.22 +15° 5'13.5 Z. 162
           R. 1895 Mai 2 8 5 8 7 4.76 339.79
» 2939
» 2947
           R. 1893 März 27 9 5 7 30 47 45
           R. 1895 Mai 2 8mo 8m8 2.11 107.16
» 2984
           R. 1893 März 25 10.5 +0.47 -3.0
  3013
           R. 1895 Mai 6 9th 9th 0 9th 1.34 174.31; nur in Z. 453 getrennt gesehen.
  3046
           R. 1893 März 27 10.0 9.11 327.28; Com. in Z. 279 geschätzt 9.0, in Z. 152 »duplex?« notirt.
  3177
           R. 1895 Mai I 7h56m3941 + 11°50' 0.3, Anschluss an Nr. 3225.
  3229
           R. 1893 März 28 11th 5 15th 354th, zu schwach zum Messen; Com. in Z. 314 geschätzt 9.5, in den beiden anderen Zonen
  3307
             nichts von einem Begleiter angegeben.
           R. 1893 März 28 10<sup>m</sup> 6.33 180.17; Z. 11 311 429 453 Com. 9.3 9.2 9.2 9.0 geschätzt, Z. 429 als grün bezeichnet.
» 3322
  3464
           R. 1893 März 28 9<sup>m</sup>5 10.62 116.49
           R. 1893 März 28 9.5 10.0 14.71 27.14; in den Zonen 9.4 und 9.1 geschätzt.
  3507
           R. 1893 März 28 10<sup>m</sup>5 5.76 312.28, schwierige Messung.
  3518
                 R. 1893 März 28 8 0 8 1 12 67 353 92
» 3537, 3538
                     1895 Mai 6 8.0 8.1 12.94 352.86
           Etwa 100 Sterne zu sehen, 20 Sterne 9<sup>m</sup>-10<sup>m</sup>; BD gibt an neb.
» 3562
           R. 1893 März 28 11 25" 128°, zu schwach zum Messen; Com. in Z. 156 geschätzt 9.8.
» 3615
  3689
           R. 1893 April 5 9th 10th 9.5 92.46; Com. in Z. 23 95 geschätzt 9.5 9.3.
  3698
           EB. in \delta = -0.26:
                                      9h 9m 14.70 + 14° 39' 27.6
                                                                               Weisse 9h 154
                                                                    1823.20
                                                                               Rümker 2802
                                                           18.5
                                                                    1838.—
                                            14.77
                                                                               Schjellerup 3403-4
                                                                    1862.20
                                            14.57
                                                            14.3
                                                                    1869.65
                                                            12.3
                                                                               Leipzig
                                            14.81
                                                                    1890.08
                                                                               Leipzig
                 R. 1893 April 5 8 0 8 0 14 34 63 07
1895 Mai 13 7.5 7.5 14.48 63.78
» 3771,3772
           R. 1893 April 7 9h 53m 30.70 + 12042'52", Anschluss an Nr. 3923.
» 3917
  3981
           Z. 13 dpl.? (3" 240°); R. 1893 April 5 kein Begleiter gesehen.
           R. 1893 April 5 10<sup>m</sup>5 15.48 246.99, schwierige Messung; Com. in Z. 101 103 geschätzt 9.5 9.4.
  4038
           Z. 99 länglich in PW. 170°?; R. 1893 April 5 kein Begleiter gesehen.
  4055
           Runder schwacher Nebel von 40" Durchmesser.
  4096
           Nebel von 2' Durchmesser mit heller Verdichtung.
  4109
           R. 1895 Mai 28 8 5 seq. 1 7 30 B.; von diesem Begleiter sind 2 Zonenbeobachtungen vorhanden, bei denen die De-
  4110
              clination aber nur auf Schätzung beruht:
                                            Z.91 9<sup>m</sup>o 10<sup>h</sup>40<sup>m</sup>24.85 +13°41'42"
                                                                                    1869.2
                                                                               49 1869.3
                                            » 99 9.0
                                                                24.92
           R. 1895 Mai 28 9th 9th 36.80 231914
» 4117
   4126, 4127 R. 1895 Mai 28 8.8 8.8 17.66 93.43
» 4163
           R. 1893 April 5 10<sup>m</sup>0 19<sup>m</sup>20 353<sup>m</sup>08; Begl. in den Zonen 9.5 9.3 geschätzt.
           R. 1893 April 5 9th 5 11.52 268.37
» 4177
           Der Stern hat stärkere EB. Dieselbe wird bestätigt durch die Refractorbeobachtung 1895 Mai 21 10h59m55.49 +14°56'45.77
  4193
              Anschluss an Nr. 4183.
           R. 1893 April 5 9th 2 7.54 287.28. In Z.9 für RA. praec. beobachtet, mit +0.24 auf die Mitte reducirt.
> 4200
   4260
           Schwacher verwaschener Nebel. Ein Stern 10m0 geht 4 2' südl. voran.
           R. 1893 April 10 11. 5 20 215°, zu schwach zum Messen; Begleiter nur in Z. 98 notirt und dort 9.8 geschätzt.
   4266
           Schwacher Nebel, in PW. 150° etwa 1' lang.
» 4270
           R. 1893 April 7 11h19m53.19 +10° 3'21.4, Anschluss an Nr. 4295.
» 4291
           Auf diesen Stern soll nach dem BD-Verzeichniss ein Stern »S«, 12°2354 9<sup>m</sup>5, 2!8 2!2 stidl. folgen. An diesem Ort
* 4343
              ist am Himmel kein Stern vorhanden und auch in den Durchmusterungszonen nichts beobachtet. Die Eintragung ist
              durch Uebersehen des von Struve bereits in der Einleitung zu den Pos. med., p. CI berichtigten Fehlers von 10' in
              der Declination von Pos. med. Nr. 1333 und den fernern Zufall verursacht, dass, als der vermeintlich Struve'sche
              Stern wegen seines Fehlens in den Zonen am 14. Mai 1886 am Heliometer nachgesehen wurde, für einen Stern schw. 9-10<sup>m</sup> die Coordinaten 11<sup>h</sup> 29<sup>m</sup> 12<sup>s</sup> +12°56!5 f. 1855 gefunden wurden, hierbei aber offenbar wieder ein Ablese-
              fehler von 10' vorgekommen ist.
```

Diess ist der Struve'sche Stern Pos. med. 1333, und in BD bei 13°2435 das Zeichen S zuzusetzen. Die Struve'sche Berichtigung Intr. p. CI wegen des Ablesungssehlers von 10' ist aber noch nicht vollständig, sondern noch a. a. O., sowie im Specialcatalog p. 182 und im Generalcatalog bei Nr. 1333, die Rectascension -2 zu corrigiren; Nachrechnung aus Obs. Dorp. Vol. VIII gibt aus der einzigen Beobachtung 1831 April 27 mit der dort aufgeführten vorläufigen

Uhrcorrection RA. 1830.0 = 11h27m5244 statt 54.51 der Pos. med. Z. 107 feiner Begleiter? 5" 230°; R. 1893 April 10 kein Begleiter gesehen.

Digitized by Google

```
Z. 111 kein Vermerk wegen Farbe; Z. 168 roth; R. 1893 April 10 ziemlich weiss, etwas gelblich.
Nr. 4445
» 4521,4523
               In BD fehlt der Buchstabe S.
             R. 1893 April 14
                                  - 9<sup>m</sup>o 26"37 64°86
                 1895 Mai 28 87 8.7 26.34 64.59
           Nebel von etwa 1' Durchmesser, ziemlich hell.
» 4572
           Möglicherweise Kern vorhanden; schwächer als 13°2531.
  4577
           R. 1893 April 14 9th 21,48 85,29
» 4609
» 4618
           R. 1894 Mai 6 8th 9th 2:75 23820; in Z. 768 und 770 praec. beobachtet und mit +0:16 -1:5 auf med. reducirt.
» 4636
           R. 1894 Mai 6 9 2 10 5 8 07 324 64
           R. 1894 Mai 6 8"5 9"7 7"80 189°42
» 4640
           R. 1893 April 14 9mo 29.18 207.52, Hauptstern weiss, Begleiter bläulich; am Mer.-Kreis der Hauptstern beidemal roth
» 4721
             geschätzt, Begleiter in Z. 20 sehr blau, in Z. 29 sehr grün angegeben.
           Z. 35 9.8 20 190; am Refr. 1893 April 14 und 17 kein Begleiter gesehen.
» 4726
           R. 1893 April 12 12 54 54 5:36 + 10 49 51:4, Anschluss an Nr. 4744.
* 4739
           R. 1893 April 14 9"2 27"04 187°39
» 4740
           R. 1893 April 14 9.5 2.91 262.19. Nur Z. 27 dpl.?
» 4751
» 4756, 4757 R. 1894 Mai 6 9th 9th 9th 151854
           Z. 100 feiner Begleiter? 9.5 5 220°; R. 1893 April 17 kein Begleiter gesehen.
  4807
   4851
           R. 1894 Mai 9 8to 10th 27.14 250.05
           R. 1894 Mai 9 10 0 21 17 158 96
   4973
           Die Position ist durch eine spätere Schätzung der relativen Lage gegen 11°2660 am Refractor controlirt worden.
   5070
           R. 1894 Mai 9 9 5 4 89 200 78
» 5097
           R. 1894 Mai 15 12m praec. 3 5"A., nicht messbar; dieser Begleiter in Z. 776 geschätzt 10.0.
  5102
           R. 1893 April 24 7<sup>m</sup>.4 7<sup>m</sup>.5 9.12 335.43; Begleiter Z. 32 43 geschätzt 8.1 8.3.
» 5103
           In Z. 34 für die Grösse in unzweideutiger Weise 5th notirt; vorläufig für einen Schreibfehler angesehen.
» 5130
           R. 1893 April 24 9th 9th 9th 14.04 174.27
» 5155
» 5161
           R. 1893 April 24 9th 10th 26,41 357.98
   5183
           Z. 375 länglich, gelb; Z. 378 länglich in 210°; R. 1894 Mai 15 9.0 9.2 0.5 26.22, Distanz geschätzt, nicht messbar.
           R. 1893 April 24 8th 9th 5 8th 00 227.93
  5229
           In Z. 41 175 geschätzt 8.0 8.0, BD gibt an 6.5, R. 1893 April 25 ebenfalls 6.5.
» 5320
           Z. 182 8 8 2 10°; R. 1897 Aug. 11 9 0 9 5 4 99 13 69.
» 5341
» 5358
           R. 1893 April 25 7th 8th 13"41 17163
           R. 1893 April 25 9th 9th 24.63 352.09
» 5374
           R. 1893 April 25 9 0 10 10 11 83 96 64
» 5387
           R. 1893 April 25 9.5 15.58 261.05
» 5458
           R. 1893 April 25 9th 9th 2 15:35 235:46
> 5519
   5537, 5538 R. 1893 Juni 3 9th 14.58 93.77
           R. 1893 Juni 2 7.5 7.7 2.95 261.68
   5545
           R. 1893 Juni 3 8 5 8 6 6 10 327 38
» 5566
» 5567
           48 folgt ein weiter Doppelstern, dessen beide Componenten 1893 Mai 12 am Refractor angeschlossen wurden:
                                              9<sup>m</sup>5 15<sup>h</sup>54<sup>m</sup>28!55 +14°32' 3!0
10.0 15 54 29.05 +14 32 17.6
           R. 1893 Juni 3 9"5 15"48 312°12
» 5570
» 5642
           R. 1893 Juni 3 9 3 7 47 147 57
           Z. 187 Mitte beobachtet; Z. 180 kein Vermerk, es ist angenommen, dass diese Beobachtung sich ebenfalls auf die Mitte
 » 5649
             bezieht, da unter dieser Annahme die beiden Oerter sehr gut stimmen:
                                              Z. 180 16h 7m2882 +13°51'46"1
                                                            28.79
                                               » 187
             R. 1893 Juni 3 6 0 6 1 4 05 334 95.
           Schwacher Begleiter, am Refractor 1893 Juni 7 angeschlossen: 9.7 16h16m32.46 +14°51'43.2.
» 5708
           Begleiter, in beiden Zonen 9"0 geschätzt, am Refractor 1893 Juni 7 angeschlossen: 8"8 16h18" 9.50 +13°10'27.1.
   5718
           Der Ort ist durch Schätzungen am Refractor gesichert.
» 5722
           R. 1893 Juni 3 9th 13.77 21.62
» 5755
» 5773, 5774
                 1894 Juni 23 9.3 9.6 19.40 215.94, Sterne sehr schwach, Cirri.
» 5802, 5803
                R. 1893 Juni 3 9 2 9 3 24 8 3 3 11 94
           16<sup>h</sup> 36<sup>m</sup> 3.32 +13°24' 18.8
 » 5823
                                        1794.4
                                                 Lal. 30400
                                                 Rümker 5508 |
Paris 21007 | EB. — —0.29
                   3.02
                             24 1.7
                                        1844
                             23 58.8
                   3.03
                                        1858.4
                                                 Paris 21007
                   3.04
                             23 54.9
                                        1869.5
                                                 Leipzig
                   3.05
                             23 50.0
                                        1890.4
                                                 Leipzig
» 5827, 5828 R. 1894 Juni 23 8 5 8 7 12 91 335 23
 » 5981
           Z. 46 feiner dupl.?; R. 1893 Juni 9 11th 10 250, nicht zu messen.
           R. 1894 Juni 23 9th 1 9th 3 2.31 53.72; am Mer.-Kr. nicht getrennt gesehen, nur Z. 781 slängliche vermerkt.
```

```
R. 1893 Juni 9 9th 22 22 334 88
Nr. 6138
            R. 1894 Juni 23 10.0 22.28 73.08
 » 6159
 » 6169
            Wohl veränderlich; BD 7.0, P 7-8, Lal 8, K 7, Berl. Karte 7, Zonen 8.2 8.0, R. 1893 Juni 9 6.0 orange; Z. 195 roth.
            R. 1893 Juni 9 8 9 9 7 7 64 184075
» 6250
» 6257
            R. 1893 Juni 9 8m3 7:03 105:05
            R. 1894 Juni 28 17h47m18.45 + 11° 56' 16.5, Anschluss an Nr. 6297.
» 6301
                                            1823.6 Weisse 17<sup>h</sup> 983
1870.4 Leipzig EB. — +0.20
            17h49m10.76 +10°36'23.3
» 6319
                    10.47
                                    30.4
                    10.51
                                    38.2
                                            1890.5
                                                          Leipzig
» 6348
            BD 6.5; Schätz. 7.7 8.0, R. 1893 Juni 9 6.5 blau.
            R. 1894 Juni 23 10. 3 15.81 80.66; 10. 5 seq. 4. 3 30 B.; 11. o seq. 6 1. 3 B.
» 6349
            R. 1893 Juli 3 9<sup>m</sup>2 9<sup>m</sup>3 3.58 307.98
» 6426
            R. 1894 Aug. 24 9 3 9 5 2 14 142 66
» 6571
» 6670
            R. 1893 Juni 14 9th 5 6.70 7.76
» 6740 R. 1893 Juni 14 10.0 18.09 197.91
                  R. 1894 Aug. 31 9 3 10 0 31 37
» 6767, 6768
                      1894 Sept. 11
                                                   30.78
                      1895 Aug. 18 9.0 9.5 30.97 1.89
» 6768, 6769
                 R. 1895 Aug. 18 9.5 10.0 8.87 153.51
            R. 1893 Juni 14 9<sup>m</sup>.5 27.66 322.43
» 6824
            R. 1893 Juni 14 9 2 32 26 49 79
» 6831
            R. 1893 Juni 14 6<sup>m</sup>5 7<sup>m</sup>0 3.72 178.83
» 6861
            Sternhaufen von 10' Durchm.; etwa 30 Sterne.
» 687I
» 6886, 6887 R. 1894 Sept. 11 8 8 10 5 16 69 1829 51
» 6891
            R. 1894 Sept. 11 10 0 2 46 218 42
            R. 1894 Sept. 2 9th 7 seq. 0.5 2.4 A.; 9th 5 prace. 0.7 1:0 B. (11° 3655); 9th 3 seq. 2.31 16.0 B. (11° 3657), scharfe Messung.
» 6909
            R. 1893 Juni 14 9th 38.76 55.38
» 6922
            Z.129 8<sup>m</sup>8 18<sup>h</sup>52<sup>m</sup>50<sup>n</sup>39 +12<sup>o</sup>31'27<sup>n</sup>3 9<sup>m</sup>3 4<sup>m</sup>240<sup>o</sup>
> 199 8.7 50.28 26.9 9.0 4<sup>m</sup> 240<sup>o</sup>.
» 6940
                                  50.28
              Diese Oerter beziehen sich unzweideutig auf den Hauptstern. Ausserdem finden sich noch die beiden Bestimmungen:
                                             Z. 134 8.6 18h52m50.36 +12°31'26.7
                                                                                  27.0 duplex?
                                             » 208 8.7
                                                                  50.28
              Es ist angenommen worden, dass diese sich auf die Mitte beziehen. Dieselben sind mit den am Refractor 1893 Juni 14
               bestimmten relativen Coordinaten: 9 0 4.42 229.88 auf den Hauptstern reducirt worden.
            R. 1893 Juli 4 9 5 16 86 318 44
» 694I
            R. 1893 Juli 4 9 5 16 44 261 92
» 6944
            R. 1893 Juli 4 10 0 14 71 88 47
» 6981
» 700I
            Naher Begleiter, in den Zonen geschätzt 9.1 9.0 9.2, am Refractor 1893 Juni 22 angeschlossen: 18h57m36i34 +14o59' 9to.
            R. 1893 Juli 4 9.5 5.53 157.96. Nur Z. 126 bemerkt »duplex«?
» 7008
            R. 1893 Juli 4 8.8 9.0 6.63 310.74. — Z. 214 8.7 8.8 18.58 22.02 + 14.36 0.7 Mitte beobachtet.
» 7011
            R. 1893 Juli 5 11<sup>m</sup> 20° 220°, zu schwach zum Messen; Com. Z. 287 288 geschätzt 9.7 9.5.
» 7097
            R. 1893 Oct. 5 19h 8m51.48 +14°43' 2.3, Anschluss an Nr. 7115.
» 7125
            R. 1893 Juli 4 9<sup>m</sup>5 8<sup>n</sup>78 349<sup>n</sup>08
» 7139
            R. 1894 Oct. 7 11<sup>m</sup>0 praec. 9<sup>8</sup> in par. In Z. 782 783 793 der Begleiter geschätzt 9.5 9.2 9.2.
» 7209
            R. 1893 Juli 5 9<sup>m</sup>5 13.84 122.10
» 7235
» 7246
            R. 1893 Juli 5 10<sup>m</sup>o 22.81 244.38
            R. 1893 Juli 5 9<sup>m</sup>5 10.52 189.38
» 7247
            R. 1894 Oct. 7 8 5 10 5 19 30 303 78
» 7251
» 7271,7272 R. 1894 Oct. 7 9"4 9"5 22"78 162"73
            R. 1893 Oct. 9 10m praec. 1:26 57:2 B.
 » 7330
            R. 1893 Juli 20 10.00 27.84 311.76; Begleiter in den Zonen 9.1 9.3 geschätzt.
» 7331
            R. 1893 Juli 20 11<sup>m</sup> 30" 220°, zu schwach zum Messen.
» 7410
» 747I
            R. 1893 Juli 4 9<sup>m</sup>.5 8"58 302986
                  Mitte: 7<sup>m</sup>0 19<sup>h</sup>43<sup>m</sup>27<sup>s</sup>96 +14° 9'43<sup>s</sup>7 1870.7 Z. 226
  7496, 7497
                          8.6
                                     27.99
                                                      42.7 1871.5 > 290
            R. 1893 Juli 20 10.0 12.12 236.98
» 7535
            R. 1894 Oct. 11 9<sup>m</sup> 2.65 329.48. — Nur in Z. 783 findet sich ein Vermerk über den Begleiter (9.1 2.320°), wahrscheinlich bezieht sich aber auch in den anderen Zonen die Position auf den hellen Hauptstern, der jedenfalls den
» 7545
              nahen schwachen Begleiter überstrahlt hat. Die Einzelbeobachtungen sind:
                                                    19h48m17.86 +14°58' 3.6 Z. 228
                                                           17.91
                                                                           4.9 > 289
                                                           17.79
                                                                           4.0
                                                                                » 782
```

17.97

R. 1894 Sept. 20 19^h52^m32.95 + 12°44'14.8, Anschluss an Nr. 7592.

» 783

3.9

```
Nr. 7600, 7601 R. 1894 Oct. 27 9"2 10"0 37"36 5°39
» 7605 R. 1894 Sept. 20 19h54m 7:13 +10°50'42:5, Anschluss an Nr. 7606.
» 7629, 7630 Mitte: 8<sup>m</sup>2 8<sup>m</sup>4 19<sup>h</sup>55<sup>m</sup>28<sup>n</sup>89 +10<sup>o</sup>24'14<sup>n</sup>9 1870.5 Z. 198
            R. 1893 Sept. 28 9 2 28 71 110 77
» 7650
            R. 1894 Sept. 20 19<sup>h</sup>56<sup>m</sup>58.38 +14°24'40.8 Anschluss an Nr. 7671
» 7651
                1894 Sept. 20
                                        58.34
                1896 Aug. 27
            R. 1893 Sept. 28 10 0 22 04 214 19
» 7661
» 7665
            R. 1894 Oct. 27 9"2 9"4 6"50 115093
» 7669
           .R. 1893 Sept. 28 9 5 25 93 222 52
            In Z. 223 ist noch ein Nachbarstern beobachtet: 9<sup>th</sup>o 20<sup>th</sup> 0<sup>m</sup>28<sup>t</sup>14 + 13<sup>o</sup>24'14<sup>th</sup>4 1870.7. Auf diesen beziehen sich die Vermerke: Z. 782 10<sup>th</sup>5 40<sup>o</sup>240<sup>o</sup>, Z. 783 11<sup>th</sup> 70<sup>o</sup>240<sup>o</sup>; 1894 Sept. 20 war er am Refractor nicht sichtbar.
» 7704
            R. 1893 Oct. 27 9 5 26 74 319 48
» 7711
            R. 1893 Oct. 27 10 0 17:56 255.26
» 7724
» 7777
            R. 1893 Oct. 27 10<sup>m</sup> 23.08 261.71
            R. 1895 Sept. 21 9th 9th 42.87 289.81; sehr schwach, Dunst.
» 7868
» 7885
            R. 1893 Oct. 23 11 17 0°, schwer messbar; sehr sternreiche Gegend, im Gesichtsfelde von 15' Durchm. etwa 20 Sterne
               11. Grösse. Z. 244 ist der Begleiter 9.5 geschätzt.
            R. 1893 Oct. 20 20<sup>h</sup>19<sup>m</sup> 9.64 +14°27' 0.8, Anschluss an Nr. 7912.
» 7907
            Z. 786 und 787 geben ohne Zweisel den Ort des Hauptsterns, Z. 291 sehlt jede Bemerkung wegen eines Begleiters, Z. 233
» 7959
               ist angegeben »duplex? 9<sup>m</sup>3 3" 300°«. Nach den Beobachtungen am Refractor muss der Begleiter sehr schwach sein
               und ist daher wohl die Annahme gerechtfertigt, dass sich alle Beobachtungen auf den Hauptstern beziehen.
                       R. 1894 Dec. 12 kein Begleiter; 1895 Sept. 21 Begleiter nicht zu erkennen, sicher schwächer als 10th und sehr
               nahe; 1895 Sept. 23 900 1055 549 281939, kaum zu messen.
            R. 1893 Nov. 7 9th 6.67 169.93
» 7964
            R. 1893 Nov. 1 20h31m16.61 + 10o18'20.7, Anschluss an Nr. 8048.
» 8035
            R. 1893 Nov. 7 9th 2 5th 6 26421. Z. 127 duplex?, Z. 200 9th 3 5th 270°. Es ist angenommen, dass beide Mal der Haupt-
» 8058
               stern beobachtet ist.
» 8074, 8075. Mitte: 8<sup>m</sup>9 8<sup>m</sup>9 20<sup>h</sup>34<sup>m</sup>54<sup>‡</sup>50 +10° 7'56"1 1870.5 Z. 200. — R. 1895 Aug. 28 9<sup>m</sup>1 9<sup>m</sup>1 5"39 64°68.
» 8087 R. 1893 Nov. 7 10<sup>m</sup> 12.40 2.04
» 8096, 8097 R. 1895 Aug. 28 8<sup>m</sup>.2 8<sup>m</sup>.4 8.67 87.33
            R. 1893 Nov. 7 9th 9:45 248:43
» 8209, 8210 R. 1893 Nov. 7 9<sup>th</sup> 0 25<sup>th</sup> 44 195<sup>th</sup> 88
            R. 1893 Oct. 25 9<sup>m</sup>. 5 20<sup>h</sup>49<sup>m</sup>27.99 +13°50'29.3, Anschluss an Nr. 8224.
   8225
            R. 1895 Aug. 28 8"5 9"0 6:00 219:66
» 8241
            R. 1893 Oct. 25 12" 10" 230°. — Z. 244 dpl.?, Z. 296 Com. 9"2, Z. 229 kein Begleiter notirt.
 » 8275
» 8320
            R. 1893 Nov. 7 9.5 15.38 280.03
            R. 1893 Oct. 25 9<sup>m</sup>5 21<sup>h</sup> 0<sup>m</sup>12.42 + 12°41'16.0, Anschluss an Nr. 8328.
» 8326
            R. 1893 Nov. 13 11th 10t 1700; nur Z. 240 »duplex?«.
» 8375
» 8389
            R. 1893 Nov. 21 9"0 21h 7"54.72 +11° 9'33.5, Anschluss an Nr. 8380.
» 8390
            R. 1893 Nov. 13 9<sup>m</sup>3 9<sup>m</sup>5 16.66 356.12
» 8456
            R. 1893 Nov. 13 9th 5 24.89 21.73
» 8461
            R. 1893 Nov. 13 10<sup>m</sup>5 30<sup>n</sup> 3°; Com. in Z. 298 321 geschätzt 9.5 9.8.
            Z. 795 Verdichtung 9th 5; R. 1895 Sept. 23 heller Sternhaufen, zum Theil auf lösbar, Durchm. 2'.
» 8523
» 8616, 8617
                 R. 1895 Sept. 23 9th 9th 4.62 223.23
» 8617
            R. 1895 Sept. 23 21h33m55.85 +13°53'13.7, Anschluss an Nr. 8613.
» 8657
            R. 1893 Nov. 10 21h38m56.71 +10°43'18.7, Anschluss an Nr. 8660.
» 8731
            Z. 586 duplex?; R. 1895 Sept. 25 vielleicht länglich in PW. 40°.
» 8800
            R. 1893 Nov. 13 7" o 7" 3 2" 91 81":46. Schwierige Messung, Bilder sehr unruhig und verwaschen. Der Catalogort
               bezieht sich auf den vorangehenden Stern.
» 8938
            R. 1893 Dec. 6 9.5 12.83 281.97
» 8967
            R. 1893 Dec. 6 8th 5 8th 6 3.35 284.29
» 9035
            R. 1895 Oct. 7 + 10°52'59", Anschluss an Nr. 9033.
            R. 1893 Dec. 6 9.5 4.79 148.49
 9058
            R. 1893 Dec. 6 8th 0.97 224. 11; Z. 138 dpl.: Wahrscheinlich ist in beiden Zonen die Mitte beobachtet.
» 9166
» 9207, 9208 R. 1895 Oct. 7 9"8 10"0 28"68 185"87; schwierig, ganz unsicher.
            R. 1893 Dec. 15 70 10 33.94 359.39; Com. in den Zonen geschätzt 9.5 9.0 9.2.
» 9245
            Z. 322 dpl.? (9.7 2.250°); R. 1893 Dec. 15 kein Begleiter gesehen.
» 9311
» 9316
            R. 1893 Dec. 15 10<sup>m</sup> 7.74 280.55; Com. Z. 136 251 geschätzt 9.2 9.0.
 » 9373
            Z. 136 länglich in PW. 60°, dpl. ?; R. 1893 Dec. 21 kein Begleiter gesehen.
            R. 1893 Dec. 22 12<sup>m</sup> 20" 340°, Com. sicher nicht heller, Dec. 21 überhaupt kein Begleiter gesehen. Z. 258 10.0 ge-
 » 9402
               schätzt; Z. 239 kein Vermerk über Begleiter.
            R. 1893 Dec. 22 10<sup>m</sup> 4,96 95,72, Dec. 21 nur sehr schwacher Begleiter vermuthet. Z. 141 dpl.?
 » 9426
```

```
Nr. 9437 R. 1896 Oct. 5 9<sup>m</sup>.5 23<sup>h</sup>40<sup>m</sup>11<sup>1</sup>.91 +13°18'20'2 Anschluss an Nr. 9439

Nov. 14 — 12.20 19.8 » » 9420

14 — 12.25 22.3 » » 9429

8. 1895 Nov. 14 9<sup>m</sup>.7 23<sup>h</sup>40<sup>m</sup>13<sup>1</sup>.46 +13°20'21'8 Anschluss an Nr. 9429

14 — 21.7 » » 9429

1896 Nov. 14 — 13.35 21.7 » » 9420

14 — 13.47 24.4 » » 9 9429
```

Sämmtliche Angaben beziehen sich auf den Aequator und das Aequinoctium 1875.0; die aus älteren Catalogen entnommenen Zahlen sind ohne weitere Reductionen angesetzt.

Anhang III.

Nicht in den Catalog aufgenommene Beobachtungen.

Die ausserhalb des Programms mitbeobachteten Sterne sind in den Catalog nur soweit aufgenommen worden, als ihre Oerter genügend gesichert erschienen, ohne dass besonderes Gewicht darauf gelegt wurde diese Sicherung durchweg herbeizuführen. In Folge dessen blieb eine Anzahl von vorläufig nicht controlirten Ortsangaben übrig, die nachstehend zusammengestellt sind. Die hierbei vorkommenden Refractorpositionen rühren in der Hauptsache daher, dass der Beobachter bei der Aufklärung von Zweifeln häufig alle an der betreffenden Stelle des Himmels sichtbaren Objecte bestimmt hat.

Ferner blieb bei der Zusammenstellung des Catalogs eine Anzahl von Beobachtungen übrig, die aller Wahrscheinlichkeit nach durch, vorläufig nicht aufgeklärte, Versehen entstellt sind. Auch diese Angaben sind hier mit aufgenommen worden, weil in dem einen oder andern Falle die Zukunft vielleicht eine Richtigstellung herbeiführen könnte.

Für einige Sterne sind die Grössen nicht beobachtet, und eingeklammert diejenigen der B.D. hinzugesetzt. Endlich ist zu erwähnen, dass auch die nachstehenden Örter dem System des Catalogs angehören.

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Decl. 1875	Ep.	Zone	B.D.	Bemerkungen
ī	10.0	oh 34m 57:26	+14°59′ 0.1	92.8	ı R		Anschluss an Nr. 165.
2	12	1 3 15.43	+13 43 5	92.9	R		Anschluss an Nr. 325.
3	11	1 3 55.76	+13 43 5	92.9	R		Anschluss an Nr. 325.
4	9·7 10	I 4 17.22 17.41	+14 26 16.5 20.5	89.9 90.9	747 808	14° 179	Der stärkere Unterschied der Declinationen wird durch die Schwäche des Objects genügend erklärt.
5	9.5	1 5 43.77	+10 10 17.4	85.9	602		
6	9.5	1 42 42.39	+13 35 9.6	89.9	747	13 282	
7	9.2	2 24 19.43	+11 40 17.6	89.9	746	11 350	
8	(9.5)	4 41 33-54	+10 41 42.1	93.1	R	10 638	Anschluss an Nr. 1385.
9	9.1	5 I 46.09	+13 46 53.8	1.00	756	13 814	
10	9.3	5 30 21.69	+10 57 0.2	90.1	754		
11	9.5	5 31 [15.0]	+12 45 29.0	90.1	756	12 842	
12	(9.5)	5 36 14.58	+14 26 4.6	93.1	R	14 994	Anschluss an Nr. 1767.
13	9.2	5 46 58.22	+10 12 48.7	84.1	441	10 921	•
14	! —	5 47 17.46	+13 27 46.4	93.1	R	13 1023	Beide angeschlossen an Nr. 1848.
15	-	5 47 20.44	+13 28 4.7	93.1	R	15.3 10.3	Dette angesemossen an 141. 1940.
16	9.5	5 47 44.08	+13 26 38.2	70.2	157	13 1028	
17	(9.5)	5 50 0.40	+13 59 56.8	93.1	R	13 1048	10 ^m seq. 8" 0.6B. — Anschluss an Nr. 1885, dessen EB. (jährl. +0.032 -0.50) in Rechnung gezogen wurde.
18	9.1	5 53 25.35	+10 13 16.8	86.1	612	10 966	
19	9.1	6 o 25.82	+11 29 41.4	69.0	69	11 1029	
	- 1	25.64	47-4	93.1	R		Anschluss an Nr. 2033.
20	9.4	6 5 5.33 5.21	+12 7 33.7 23.8		302 R	12 1058	Der Unterschied von 10° ist nicht aufzuklären. Anschluss an Nr. 2094.
2 I	9.0	6 17 20.92	+11 32 24.9	72.1	299	-	
22	(9.2).	6 17 25.76	+11 31 31.5	93.2	R	11 1156	Anschluss an Nr. 2227.
23	10.0	6 18 33.44	+13 17 22.6	94.0	R	13 1239	11 ^m praec. 2.0 3 B. — Anschluss an Nr. 2255.
24	9.0	6 26 16.50		86. r	613	10 1173	
25	8.7	6 26 18.83	+10 2 47.8	1 *	703	10 1174	
26	8.7	6 27 14.57	+10 1 50.5	1.68	612	10 1182	
27	9.1	6 34 57.80	+10 8 41.0	86.2	624	10 1230	
28	8.4 i	6 41 25.56 25.51	+10 37 24.4 38 21.1	68.1 93.1	R ⁴	10 1271	Wahrscheinlich +1' zu corr. — BD 9 [™] 3. Anschluss an Nr. 2502.
29	8.9		+10 7 10.5	86. r	616	10 1290	
30	8.9	6 44 33.06	+10 10 42.9	87.2	709	10 1296	
31	9.o ¦		+10 10 18.5	87.2	709	I	

Cat. Nr. 2567 identisch sein könnte, indem andere Fäden anzunehmen wären, ist ausgeschlossen. Cat. Nr. 2567 identisch sein könnte, indem andere Fäden anzunehmen wären, ist ausgeschlossen. Cat. Nr. 2567 identisch sein könnte, indem andere Fäden anzunehmen wären, ist ausgeschlossen. Anschluss an Nr. 2748. Anschluss an Nr. 2748. Anschluss an Nr. 2748. Wahrscheinlich +2' zu corr. Anschluss an Nr. 2743. Wahrscheinlich +1' zu corr. Anschluss an Nr. 2743. Wahrscheinlich +1' zu corr. Anschluss an Nr. 2911. Anschluss an Nr. 2743. Wahrscheinlich +1' zu corr. Anschluss an Nr. 2911. Anschluss an Nr. 2911. Salva in the property of the property	-	T.						
	Nr.	Gr.	A.R. 1875	Decl. 1875	Ep.	Zone	B. D.	Bemerkungen
34 9.01	32	8.9 ì	6 ^h 47 ^m 17:04	+ 14° 17′ 40.7	72.1	3 05	- -	Die naheliegende Vermuthung, dass dieser Stern mit Cat. Nr. 2567 identisch sein könnte, indem andere Fäden anzunehmen wären, ist ausgeschlossen.
35 8.9 7 3 35.60 +12 43 7.5 70.2 164 12 13.65 13.55 14.58 13.65 14.28 33.29 14.28 33.29 14.28 33.29 14.28 33.29 14.28 33.29 14.28 33.29 14.29 34.79 14.28 14.29 14.28 14.29	33	(9.4)	6 47 17.79	+14 19 46.5	93.2	R	14° 1480	Anschluss an Nr. 2581.
1	34	9.01	7 3 4.63	+11 22 20.0	93.2	R	11 1478	Anschluss an Nr. 2748.
30	35	8.9	7 3 35.60	+12 43 7.5	70.2	164	12 1448	Wahrscheinlich +2' zu corr.
1.1.4	١.	_ ;		45 8.0	93.2	R		Anschluss an Nr. 2743.
33 9.5	36	9.0					14 1660	, ,
38 9.7 7 7 26 31.81 + 12 6 7.9 88.2 740 12 1592 39 9.8 7 53 27.89 + 12 2 22.0 88.2 740 12 1739 40 8.9 7 58 12.88 + 11 36 31.7 88.2 740 11 1746 41 9.4 8 1 36.70 + 15 2 19.5 90.1 758 43 9.1 8 2 19.14 + 15 13 30.5 90.1 758 44 9.3 8 38 22.74 + 13 42.8 70.1 156 46 (9.5) 8 56 15.02 + 11 23 26.4 93.2 R 14 294 47 (9.2) 9 8 17.09 + 14 41 47 93.3 R 14 2054 48 9.6 9 40 48.79 + 9 58 58.6 84.2 458 10 2053 51 9.7 9 51 9.23 + 9 57 28.3 84.2 458 10 2053 51 9.7 9 51 9.23 + 9 57 28.3 84.2 458 10 2053 53 9.0 10 22 10.93 1 + 10 6 57.4 84.2 458 10 2053 53 9.0 10 32 12.88 + 10 0 37.9 84.2 458 10 2155 53 9.0 10 32 12.89 + 10 12 28.5 69.2 96 10 321 55 53 9.0 11 33 50.99 + 10 12 28.5 69.2 96 10 321 55 53 9.0 13 35 55.11 + 10 8 53.1 84.2 458 10 2155 54 9.7 8.8 13 35 44.1 + 10 33 33 8.9 93.3 R 14 2066 68 8.1 43.74 34.0 5 93.3 R 12 2350 60 8.8 4 6 32.69 + 14 23 46.4 88.4 47.4 47.9 61 61 10.0 14 6 36.15 + 14 22 36.4 88.4 47.2 45.8 10 2156 68 8.9 14 8 29.99 + 10 42 31.8 88.4 74.2 45.8 10 2581 61 10.0 14 6 36.15 + 14 22 36.4 88.4 74.2 47.0 10.0 14 3 23.47 + 14 20 46.6 88.4 74.2 47.0 14 20.6 6 8.8 14 6 32.69 + 14 23 14.8 88.4 74.2 47.0 14 20.6 6 8.8 14 6 32.69 + 14 23 14.8 88.4 74.2 47.0 14 20.6 6 8.8 14 6 32.69 + 11 33 32.4 88.4 74.2 47.0 14 20.6 6 8.8 14 6 32.69 + 11 33 32.4 88.4 74.2 47.0 14 20.6 6 8.8 14 6 32.69 + 11 33 32.4 88.4 74.2 47.0 14 22.6 9.6 14 22.2 15.9 1.0 2581		-		= '				Anschluss an Nr. 2911.
39 9.8	-	1			1	1		
10	1	- 11			l		• •	
41		- 1			1	1		
43	1	- 11			•		11 1/40	
44	1	1 1			1 -	1	12 1846	
44 9-3			, , ,		1 1			·
45 9.2 8 56 14.76 +11 33 28.5 68.2 7	, -	1	0. 00 .		1			Begleiter zu Cat. Nr. 2526. gesichert durch den Ver-
46 (9.5) 8 56 15.02 + 11 23 26.4 93.2 R 11 1967 (9.2) 9 8 17.09 + 14 41 4.7 93.3 R 14 2054 8 9.6 9 40 48.79 + 9 58 58.6 84.2 458 10 2053 8.7 9 51 9.23 10.93 + 10 6 57.4 84.2 458 10 2080 51 9.7 9 53 4.00 + 13 6 6.5 90.0 752 — — — — — — — — — — — — — — — — — — —	"	7.3	- J	· -J 7=10	,	1 230	_	
48 9.6 9 40 48.79 + 9 58 58.6 84.2 458 10 2053 50 8.7 9 51 9.23 + 9 57 28.3 84.2 458 10 2050 51 9.7 9 53 4.00 + 13 6 6.5 90.0 752 52 9.5 10 22 10.93 + 10 6 57.4 84.2 458 10 2155 53 9.0 10 30 21.28 + 10 0 37.9 84.2 458 10 2175 54 9.3 11 29 49.87 + 12 49 22.1 90.2 767 12 2350 9.0 11 33 50.99 + 10 12 28.5 93.3 R 36 10.0 12 3 56.53 + 10 8 53.1 84.2 458 10 2175	45	9.2		+11 33 28.5	68.2	7		Vielleicht -10' zu corr., dann eine Beob. von Nr. 46.
48 9.6 9 40 48.79 + 9 58 58.6 8.4.2 458 10 2053 49 9.2 9 48 40.01 + 10 40 47.4 90.1 760	46	(9.5)		+11 23 26.4	93.2	R	11 1967	Anschluss an Nr. 3641.
48 9.6 9 40 48.79 + 9 58 58.6 84.2 458 10 2053 49 9.2 9 48 40.01 + 10 40 47.4 90.1 50 8.7 9 51 9.23 + 9 57 28.3 84.2 458 10 2080 51 9.7 9 53 4.00 + 13 6 6.5 90.0 52 9.5 10 22 10.93 + 10 6 57.4 84.2 458 10 2175 53 9.0 10 30 21.28 + 10 0 37.9 84.2 458 10 2175 54 9.3 11 29 49.87 + 12 49 22.1 90.2 767 55 9.0 11 33 50.99 + 10 12 28.5 69.2 96 9.1 33 50.91 + 10 12 28.5 69.2 96 9.1 33 50.91 + 10 12 28.5 69.2 96 9.1 33 50.91 + 10 12 28.5 69.2 96 9.1 4 33 50.99 + 10 12 28.5 69.2 96 9.1 4 33 50.99 + 10 12 28.5 69.2 96 9.1 4 33 54.41 + 10 33 32.99 69.5 R 43.97 34 0.5 96.5 R 43.97 34 0.5 96.5 R 43.97 34 0.6 96.5 R 58 9.5 13 35 51.11 + 9 58 4.2 84.2 457 10 0.0 14 6 36.15 + 14 22 36.4 88.4 742 14 2712 61 10.0 14 6 36.15 + 14 22 36.4 88.4 742 14 2712 61 10.0 14 6 36.15 + 14 22 36.4 88.4 742 14 2713 62 8.9 14 8 29.59 + 10 42 31.8 88.4 743 11 2725 63 9.5 14 24 59.61 + 11 17 35.5 88.4 743 64 9.6 14 44 52.77 + 13 59 13.0 88.4 742 65 8.9 14 54 10.2 1 + 10 58 15.5 88.4 743 66 8.7 14 51 7.75 + 10 58 15.5 88.4 743 70 9.0 14 53 42.0 + 14 23 16.8 88.4 742 71 9.2 16 23 21.84 + 13 32 44.5 90.4 778 71 9.2 16 23 21.84 + 13 32 41.5 90.4 778 72 9.0 14 54 40.42 + 11 27 43.6 88.4 743 73 9.2 17 6 31.08 + 12 15 5.4 90.4 777 74 9.3 18 3 49.59 + 10 3 31.3 68.5 51 75 (9.5) 18 3 34.21 + 10 5 3.5 94.5 R 77 (9.5) 18 3 4.21 + 10 5 3.5 94.5 R 78 (9.1) 18 13 49.91 + 10 39 9.3 9.3 9.4 R 79 9.4 18 44 11.41 + 12 27 53.9 90.5 789 12 3673	47	(9.2)	9 8 17.09	+14 41 4.7	93.3	R	14 2054	Anschluss an Nr. 3698, dessen EB. in Decl. (jährl.
49 9.2 9 48 40.01 +10 40 47.4 90.1 760 — — 50 8.7 9 51 9.23 +9 57 28.3 84.2 458 10 2080 51 9.7 9 53 4.00 +13 6 6.5 90.0 752 — — 52 9.5 10 22 10.93 +10 6 57.4 84.2 458 10 2156 53 9.0 10 30 21.28 +10 0 37.9 84.2 458 10 2156 54 9.3 11 29 49.87 +12 49 22.1 90.2 767 12 2350 55 9.0 11 33 50.99 +10 12 28.5 69.2 96 9.1 1 33 50.99 +10 12 28.5 69.2 96 9.1 1 33 50.99 +10 12 28.5 69.2 96 57 8.8 13 35 44.11 +10 33 32.9 69.3 104(4) 10 2579 8.8 13 35 44.11 +10 33 32.9 69.5 R 43.95 34 0.5 93.3 R 43.95 34 0.5 93.3 R 58 9.5 13 35 51.11 +9 58 4.2 84.2 457 59 10.0 14 3 23.47 +14 20 46.6 88.4 742 14 2713 60 8.8 14 6 33.69 +14 22 36.4 88.4 742 14 2716 61 10.0 14 6 36.15 +14 22 36.4 88.4 742 14 2716 62 8.9 14 8 29.59 +10 42 31.8 88.4 743 10 2652 63 9.5 14 24 59.61 +11 17 35.5 88.4 743 11 2756 64 9.6 14 42 46.59 +11 5 37.4 88.4 743 11 2745 65 8.9 14 42 27.7 +13 59 13.0 88.4 742 14 2795 66 8.7 14 51 7.75 +10 58 15.5 88.4 743 11 2745 67 10.0 14 51 28.95 +15 3 54.1 88.4 743 11 2745 68 8.9 1 45 4 0.42 +11 27 43.6 88.4 742 14 2795 68 8.7 14 54 27.00 +14 23 16.8 88.4 742 14 2795 69 9.7 14 54 40.42 +11 27 43.6 88.4 743 11 2755 69 9.7 14 54 40.42 +11 27 43.6 88.4 743 11 2755 69 9.7 14 54 40.42 +11 27 43.6 88.4 743 11 2754 79 9.0 14 54 40.42 +11 27 43.6 88.4 743 11 2754 71 9.2 16 23 21.84 +13 32 44.5 90.4 778 13 3157 72 9.6 16 55 38.3 +10 0 49.3 84.4 479 10 3122 73 9.2 17 6 31.08 +12 15 5.4 90.4 778 13 3157 74 10.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R R 12 3317 75 (9.5) 18 3 49.59 +10 3 31.3 68.5 51 10 3408 77 (9.5) 18 3 49.59 +10 3 31.3 68.5 51 10 3408 78 (9.1) 18 13 49.91 +10 39 9.3 9.3 9.3 78 R 10 3473 78 (9.1) 18 13 49.91 +10 39 9.3 9.3 9.3 78 R 10 3473 79 9.4 18 44 11.41 +12 27 53.9 90.5 789 12 3673	48	9.6	9 40 48.79	+ 9 58 58.6	84.2	458	10 2053	-0.25) in Rechnung gezogen wurde.
50 8.7 9 51 9.23 + 9 57 28.3 84.2 458 10 2080	i i	, * '			1	1		
Si			1	1 1	1 [10 2080	
9.5 10 22 10.93 +10 6 57.4 84.2 458 10 2156 549 9.0 10 30 21.28 +10 0 37.9 9.0 11 29 49.87 +12 49 22.1 90.2 767 12 2350 50.78 27.5 93.3 R 9.0 11 33 50.99 +10 12 28.5 69.2 96.5 78 93.3 R 10.0 12 28.5 50.78 43.97 34 0.5 96.5 R 43.95 43.97 34 0.5 96.5 R 43.95 43.97 34 0.6 96.5 R 88.4 43.95 43.97 34 0.6 88.4 47.2 14 2706 68.8 14 6 32.69 +14 23 14.6 88.4 74.2 14 2713 69 9.6 14 42 26.59 +11 17 35.5 88.4 74.2 14 2795 66 8.9 14 45 52.77 +13 59 13.0 88.4 74.2 14 2795 66 8.9 14 45 52.77 +13 59 13.0 88.4 74.2 14 2795 67 10.0 14 51 8.95 +15 35.4 88.4 74.2 14 2795 68 8.9 14 45 52.77 +13 59 13.0 88.4 74.2 14 2795 68 8.9 14 54 16.57 +11 31 21.0 88.4 74.2 14 2817 70 9.0 14 54 40.42 +11 27 43.6 88.4 74.2 14 2817 70 9.0 14 54 40.42 +11 27 43.6 88.4 74.2 14 2817 70 9.2 16 23 21.84 +13 32 44.5 90.4 778 13 3157 775 9.2 176 53.05 93.4 R 74.2 14 2817 775 9.2 176 53.05 93.4 R 74.2 14 2817 775 9.2 176 53.05 93.4 R 74.2 14 2817 775 93.4		* !!			i			
9.3		·		+10 6 57.4	84.2		10 2156	
Social Social	53	9.0	10 30 21.28	+10 0 37.9	84.2	458	10 2175	
9.1 50.78 27.5 93.3 R 10.2384 56 10.0 12 3 56.53 +10 8 53.1 84.2 455 7.	54	9.3	11 29 49.87	+12 49 22.1	90.2	767	12 2350	
56 10.0 12 3 56.53 +10 8 53.1 84.2 455 10 2384 57 8.8 13 35 44.11 +10 33 32.9 69.3 104(4) -	55	- 1		+10 12 28.5	-		10 2321	Wegen eines zu spät entdeckten Fehlers nicht in den
Second Part		- 1	• •			1		Catalog aufgenommen. Anschluss an Nr. 4360.
- 43.74		i i			1 .			777 1 1 1 11 1 a a a B
- 43.95 34 0.5 96.5 R	57	0.0					10 2579	Wantscheinigen + 30° zu corr. Anschluss an Nr. 4808.
58		— i				1		Anschluss an Nr. 4898.
59 10.0 14 3 23.47 +14 20 46.6 88.4 742 14 2712 60 8.8 14 6 32.69 +14 23 14.6 88.4 742 14 2713 61 10.0 14 6 36.15 +14 22 36.4 88.4 742 14 2713 62 8.9 14 8 29.59 +10 42 31.8 88.4 743 10 2652 63 9.5 14 24 59.61 +11 17 35.5 88.4 743 11 2725 65 8.9 14 42 26.59 +11 5 37.4 88.4 742 14 2795 66 8.7 14 51 7.75 +10 58 15.5 88.4 743 11 2745 67 10.0 14 51 28.95 +15 3 54.1 88.4 742 15 2797 68 8.9 14 54 16.57 +11 31 21.0 88.4 743 11 2755 69 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 88.4 743 11 2755 69 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 88.4 743 11 2755 69 9.7 14 54 20.42 +11 27 43.6 88.4 743 11 2755 69 9.7 16 23 21.84 +13 32 44.5 90.4 778 13 3157 72 9.6 16 55 38.83 +10 0 49.3 84.4 479 10 3122 73 9.2 17 6 31.08 +12 15 5.4 90.4 777 12 3164 74 10.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 75 (9.5) 18 3 43.21 +10 5 3.5 93.4 R — — Anschluss an Nr. 6459. 76 9.3 18 3 49.59 +10 33 3.3 68.5 51 10 3408 77 (9.5) 18 4 7.73 +10 38 32.9 93.5 R 10 3413 Anschluss an Nr. 6455. 78 (9.1) 18 13 49.01 +10 39 9.3 93.4 R 10 3474 79 9.4 18 44 11.41 +12 27 53.9 90.5 789 12 3673	_	-	43.97		1 -	R		Anschluss an Nr. 4919.
60 8.8 14 6 32.69 +14 23 14.6 88.4 742 14 2713 10 2652 10 2652 8.9 14 8 29.59 +10 42 31.8 88.4 743 10 2652 10	1	- 11						
61 10.0		l !!	1 1 11					Unsicher.
62 8.9 14 8 29.59 +10 42 31.8 88.4 743 10 2652 63 9.5 14 24 59.61 +11 17 35.5 88.4 743 11 2686 64 9.6 14 42 26.59 +11 5 37.4 88.4 743 11 2725 65 8.9 14 44 52.77 +13 59 13.0 88.4 743 11 2725 66 8.7 14 51 7.75 +10 58 15.5 88.4 743 11 2745 67 10.0 14 51 28.95 +15 3 54.1 88.4 742 15 2797 68 8.9 14 54 16.57 +11 31 21.0 88.4 743 11 2751 69 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 88.4 743 11 2751 70 9.0 14 54 40.42 +11 27 43.6 88.4 743 11 2754 71 9.2 16 23 21.84 +13 32 44.5 90.4 778 13 3157 72 9.6 16 55 38.83 +10 0 49.3 84.4 479 10 3122 73 9.2 17 6 31.08 +12 15 5.4 90.4 777 12 3164 74 10.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 75 (9.5) 18 3 43.21 +10 5 3.5 93.4 R — — Anschluss an Nr. 6459. 76 9.3 18 3 49.59 +10 38 32.9 93.5 R 10 3408 77 (9.5) 18 4 7.73 +10 38 32.9 93.5 R 10 3413 78 (9.1) 18 13 49.01 +10 39 9.3 93.4 R 10 3474 79 9.4 18 44 11.41 +12 27 53.9 90.5 789 12 3673		l 1						
63 9.5 14 24 59.61 +11 17 35.5 88.4 743 11 2686 64 9.6 14 42 26.59 +11 5 37.4 88.4 743 11 2725 65 8.9 14 44 52.77 +13 59 13.0 88.4 742 14 2795 66 8.7 14 51 7.75 +10 58 15.5 88.4 742 15 2797 68 8.9 14 54 16.57 +11 31 21.0 88.4 742 15 2797 69 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 88.4 742 14 2817 70 9.0 14 54 40.42 +11 27 43.6 88.4 743 11 2754 71 9.2 16 23 21.84 +13 32 44.5 90.4 778 13 3157 72 9.6 16 55 38.83 +10 0 49.3 84.4 479 10 3122 73 9.2 17 6 31.08 +12 15 5.4 90.4 777 12 3164 74 10.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 75 (9.5) 18 3 49.59 +10 3 31.3 68.5 51 10 3408 76 9.3 18 3 49.59 +10 38 32.9 93.5 R 10 3474 79 9.4 18 44 11.41 +12 27 53.9 90.5 789 12 3673 11 2755 14 2757 2753.9 90.5 789 12 3673 11 2755 14 2757 2755 2767 2777 11 2751 2751 2751 2751 11 2751 2751 2751 2751 12 2751 2751 2751 2751 13 3157 2751 2751 2751 2751 272 9.6 16 55 38.83 +10 0 49.3 84.4 479 10 3122 273 9.2 17 6 31.08 +12 15 5.4 90.4 777 12 3164 274 10.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 275 (9.5) 18 3 49.59 +10 3 31.3 68.5 51 10 3408 276 9.3 18 4 7.73 +10 38 32.9 93.5 R 10 3474 277 38 (9.1) 18 13 49.01 +10 39 9.3 93.4 R 10 3474 278 379 379 370 3								To DD Adeal Hall to be D I contain a
64 9.6 14 42 26.59 +11 5 37.4 88.4 743 11 2725 65 8.9 14 44 52.77 +13 59 13.0 88.4 742 14 2795 66 8.7 14 51 7.75 +10 58 15.5 88.4 743 11 2745 67 10.0 14 51 28.95 +15 3 54.1 88.4 742 15 2797 68 8.9 14 54 16.57 +11 31 21.0 88.4 743 11 2751 69 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 88.4 743 11 2751 70 9.0 14 54 40.42 +11 27 43.6 88.4 743 11 2754 71 9.2 16 23 21.84 +13 32 44.5 90.4 778 13 3157 72 9.6 16 55 38.83 +10 0 49.3 84.4 479 10 3122 73 9.2 17 6 31.08 +12 15 5.4 90.4 777 12 3164 74 10.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 11 seq. 14 2 2 4 A. — Anschluss an Nr. 6297. 75 (9.5) 18 3 43.21 +10 5 3.5 93.4 R — Anschluss an Nr. 6459. 76 9.3 18 3 49.59 +10 3 31.3 68.5 51 10 3408 77 (9.5) 18 4 7.73 +10 38 32.9 93.5 R 10 3413 Anschluss an Nr. 6455. 78 (9.1) 18 13 49.01 +10 39 9.3 93.4 R 10 3474 Anschluss an Nr. 6536.		I.			1		-	in ou laischlich mit o dezelchnet.
65 8.9 14 44 52.77 +13 59 13.0 88.4 742 14 2795 66 8.7 14 51 7.75 +10 58 15.5 88.4 743 11 2745 67 10.0 14 51 28.95 +15 3 54.1 88.4 742 15 2797 68 8.9 14 54 16.57 +11 31 21.0 88.4 743 11 2751 69 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 88.4 742 14 2817 70 9.0 14 54 40.42 +11 27 43.6 90.4 778 13 3157 72 9.6 16 55 38.83 +10 0 49.3 90.4 778 13 3157 72 9.6 16 55 38.83 +10 0 49.3 90.4 777 12 3164 74 10.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 75 (9.5) 18 3 43.21 +10 5 3.5 93.4 R — Anschluss an Nr. 6459. 76 9.3 18 3 49.59 +10 38 32.9 93.5 R 10 3413 Anschluss an Nr. 6455. 78 (9.1) 18 13 49.01 +10 39 9.3 93.4 R 10 3474 Anschluss an Nr. 6536.	II .	- 1						
66 8.7 14 51 7.75 +10 58 15.5 88.4 743 11 2745 67 10.0 14 51 28.95 +15 3 54.1 88.4 742 15 2797 68 8.9 14 54 16.57 +11 31 21.0 88.4 743 11 2751 69 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 88.4 743 11 2754 70 9.0 14 54 40.42 +11 27 43.6 88.4 743 11 2754 71 9.2 16 23 21.84 +13 32 44.5 90.4 778 13 3157 72 9.6 16 55 38.83 +10 0 49.3 84.4 479 10 3122 73 9.2 17 6 31.08 +12 15 5.4 90.4 777 12 3164 74 10.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 75 (9.5) 18 3 43.21 +10 5 3.5 93.4 R —— 76 9.3 18 3 49.59 +10 3 31.3 68.5 51 10 3408 77 (9.5) 18 4 7.73 +10 38 32.9 93.5 R 10 3413 Anschluss an Nr. 6455. 78 (9.1) 18 13 49.01 +10 39 9.3 93.4 R 10 3474 Anschluss an Nr. 6536. 79 9.4 18 44 11.41 +12 27 53.9 90.5 789 12 3673		1 1	1					
67 10.0 14 51 28.95 +15 3 54.1 88.4 742 15 2797 68 8.9 14 54 16.57 +11 31 21.0 88.4 743 11 2751 69 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 88.4 742 14 2817 70 9.0 14 54 40.42 +11 27 43.6 88.4 743 11 2754 71 9.2 16 23 21.84 +13 32 44.5 90.4 778 13 3157 72 9.6 16 55 38.83 +10 0 49.3 84.4 479 10 3122 73 9.2 17 6 31.08 +12 15 5.4 90.4 777 12 3164 74 10.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 75 (9.5) 18 3 43.21 +10 5 3.5 93.4 R -		_ 1				1 1	-	
68 8.9 14 54 16.57 +11 31 21.0 88.4 743 11 2751 69 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 88.4 742 14 2817 70 9.0 14 54 40.42 +11 27 43.6 88.4 743 11 2754 71 9.2 16 23 21.84 +13 32 44.5 90.4 778 13 3157 72 9.6 16 55 38.83 +10 0 49.3 84.4 479 10 3122 73 9.2 17 6 31.08 +12 15 5.4 90.4 777 12 3164 74 10.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 75 (9.5) 18 3 43.21 +10 5 3.5 93.4 R	11 .		1 1		1			
69 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 88.4 742 14 2817 70 9.0 14 54 40.42 +11 27 43.6 88.4 743 11 2754 71 9.2 16 23 21.84 +13 32 44.5 90.4 778 13 3157 72 9.6 16 55 38.83 +10 0 49.3 84.4 479 10 3122 73 9.2 17 6 31.08 +12 15 5.4 90.4 777 12 3164 74 10.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 75 (9.5) 18 3 43.21 +10 5 3.5 93.4 R — Anschluss an Nr. 6459. 76 9.3 18 3 49.59 +10 3 31.3 68.5 51 10 3408 77 (9.5) 18 4 7.73 +10 38 32.9 93.5 R 10 3413 Anschluss an Nr. 6455. 78 (9.1) 18 13 49.01 +10 39 9.3 93.4 R 10 3474 79 9.4 18 44 11.41 +12 27 53.9 90.5 789 12 3673	El T	11		1				
70 9.0 14 54 40.42 +11 27 43.6 88.4 743 11 2754 71 9.2 16 23 21.84 +13 32 44.5 90.4 778 13 3157 72 9.6 16 55 38.83 +10 0 49.3 84.4 479 10 3122 73 9.2 17 6 31.08 +12 15 5.4 90.4 777 12 3164 74 10.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 75 (9.5) 18 3 43.21 +10 5 3.5 93.4 R Anschluss an Nr. 6297. 76 9.3 18 3 49.59 +10 3 31.3 68.5 51 10 3408 77 (9.5) 18 4 7.73 +10 38 32.9 93.5 R 10 3413 Anschluss an Nr. 6455. 78 (9.1) 18 13 49.01 +10 39 9.3 93.4 R 10 3474 79 9.4 18 44 11.41 +12 27 53.9 90.5 789 12 3673	II .	- II		_	1		-	
71								
72 9.6 16 55 38.83 +10 0 49.3 84.4 479 10 3122 73 9.2 17 6 31.08 +12 15 5.4 90.4 777 12 3164 74 10.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 75 (9.5) 18 3 43.21 +10 5 3.5 93.4 R Anschluss an Nr. 6459. 76 9.3 18 3 49.59 +10 3 31.3 68.5 51 10 3408 77 (9.5) 18 4 7.73 +10 38 32.9 93.5 R 10 3413 78 (9.1) 18 13 49.01 +10 39 9.3 93.4 R 10 3474 79 9.4 18 44 11.41 +12 27 53.9 90.5 789 12 3673							-	
73 9.2 17 6 31.08 +12 15 5.4 90.4 777 12 3164 74 70.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 11	72	9.6			1 -	1 1		
75 (9.5) 18 3 43.21 +10 5 3.5 93.4 R - — Anschluss an Nr. 6459. 76 9.3 18 3 49.59 +10 3 31.3 68.5 51 10 3408 77 (9.5) 18 4 7.73 +10 38 32.9 93.5 R 10 3413 Anschluss an Nr. 6455. 78 (9.1) 18 13 49.01 +10 39 9.3 93.4 R 10 3474 Anschluss an Nr. 6536. 79 9.4 18 44 11.41 +12 27 53.9 90.5 789 12 3673	73	9.2	17 6 31.08	+12 15 5.4	90.4	i i	_	
76 9.3 18 3 49.59 +10 3 31.3 68.5 51 10 3408 77 (9.5) 18 4 7.73 +10 38 32.9 93.5 R 10 3413 Anschluss an Nr. 6455. 78 (9.1) 18 13 49.01 +10 39 9.3 93.4 R 10 3474 Anschluss an Nr. 6536. 79 9.4 18 44 11.41 +12 27 53.9 90.5 789 12 3673	74	10.0	17 47 20.60	+12 3 17.3	94.5	R	12 3317	11 ^m seq. 14 ³ 2.4 A. — Anschluss an Nr. 6297.
77 (9.5) 18 4 7.73 +10 38 32.9 93.5 R 10 3413 Anschluss an Nr. 6455. 78 (9.1) 18 13 49.01 +10 39 9.3 93.4 R 10 3474 Anschluss an Nr. 6536. 79 9.4 18 44 11.41 +12 27 53.9 90.5 789 12 3673	11		18 3 43.21	+10 5 3.5		R		Anschluss an Nr. 6459.
78 (9.1) 18 13 49.01 +10 39 9.3 93.4 R 10 3474 Anschluss an Nr. 6536. 79 9.4 18 44 11.41 +12 27 53.9 90.5 789 12 3673			, -,		į.		_	
79 9.4 18 44 11.41 +12 27 53.9 90.5 789 12 3673						1		
					1			Anschluss an Nr. 6536.
00 9.5 10 44 24.54 +11 12 19.7 90.0 793					1 -		12 3673	
	00	9.5	10 44 24.54	+11 12 19.7	90.6	1 793 l	ı —	

81 9.5 18h 44 2686	Nr.	Gr.	A.R. 1875	Decl. 1875	Ep.	Zone	B. D.	Bemerkungen
8.8 8.8 18				_	1			
Aushessung Aushessung Aushessung Aushessung Aushessung Aushessung Aushessung Aushessung Aushessung Aushes		- 1	• •	-	1 1			A
88	82	8.8	18 45 37.08	+10 10 2.8	84.6	511		
84 9.3 18 52 3.72 + 12 29 0.3 69.6 134(3) 85 11 18 53 23.27 + 12 54 20.3 93.8 R 12 3746 86 9.0 18 53 24.75 + 12 54 20.3 93.8 R 12 3746 87 9.0 18 53 24.75 + 12 54 20.3 93.8 R 12 3746 88 9.5 18 53 24.75 + 12 54 20.3 93.8 R 12 3746 89 9.0 18 53 24.75 + 12 44.3 54.1 70.6 30.8 89 9.5 19 6 3.30 + 11 59 35.8 93.8 R 13 3765 89 9.6 19 9 50.57 + 10 21 19.0 85.7 585 10 3842 90 8.7 19 10 6.12 + 10 24 63.9 85.6 577 10 3860 91 9.2 19 13 27.16 + 10 24 63.9 85.6 577 10 3860 92 9.0 19 15 10.55 + 10 25 2.3 85.6 577 10 3860 93 8.9 19 20 8.99 + 10 18 34.2 86.8 667 10 3879 94 8.9 19 20 8.99 + 10 18 32.6 90.5 786 11 4159 95 9.5 19 57 53.2 + 11 24 52.3 85.8 592 10 4735 99 9.1 20 18 25.3 35.0 + 10 15 42.4 93.8 R 10 4130 99 9.2 20 11 34.41 + 10 4 52.3 85.8 592 10 4735 100 9.3 20 10 19.34 + 11 25 23.8 85.8 592 10 4735 101 10 20 18 59.03 + 14 23 46.8 93.8 R 102 10.5 20 20 37 14.66 + 10 20 17.3 84.6 521 103 9.3 20 37 14.66 + 10 20 17.3 84.6 521 104 9.1 20 32 21.36 + 10 32.8 85.7 586 105 9.5 20 37 37.9 + 11 41 36.5 76.6 215 11 110 9.1 20 32 21.36 + 10 32.8 85.7 586 111 9.5 21 4 36.98 + 14 43 24.9 93.9 R 14 4587 112 9.5 21 4 36.98 + 14 43 24.9 93.9 R 14 4587 113 9.2 21 3 3.35 + 10 43.8 57.7 586 118 9.2 21 3 3.35 + 10 3.8 57.7 586 118 9.2 21 3 3.35 + 10 3.8 57.7 586 128 9.5 22 4 44.66 + 10 12 49.4 85.7 586 129 9.5 21 4 36.98 + 14 43	83	(9.5)	18 52 3.25	+12 31 26.1	93.5	R	12° 3733	1
86 11	. •	- H						
An diesem Ort im Refractor 1893 Juni 22 kein Object geschen. Vermutblich sind die beochettene Fäden andere alls bei der Reduction angenomme (im Beobachtungsbuche fielt überhaupt eine darauf bezügliche Angebe) und ausserdem ist wahrscheinlich die Kreisablesung um —10° zu corrigiren. Der richtig gestellte Ort würde dann sein: 9,0 18 53 20.87 +12 44 36.1 70.6 20.8 13 316 3831 389 56 19 9 50.57 +10 21 19 85.7 585 10 3842 389 56 19 9 50.57 +10 21 19 85.7 585 10 3842 389 56 99 90.57 +10 21 28 40.9 85.6 577 10 3860 393 8.9 19 20 48.99 +10 18 34.2 86.8 667 10 3915 391 391 391 391 391 41 21 65 52.2 39.6 679 10 391 57 589 4 +10 18 23.6 390.5 786 11 4195 399 9.2 20 11 32.4 +10 45.2 38.5 891 20 4235 391 41 23 46.8 6321 —— 83 80.8 63 63 63 63 63 63 63 6	85			+12 54 20.3	93.8		12 3746	Anschluss an Nr. 6962.
bei der Reduction angenommen (m. Beobachtungsbuche fehlt überhaupt eine darauf betügliche Angabe) und ausserdem int wahrscheinlich die Kreissblesung um -10 zu corrigiren. Der richtig gestellte Ort würde dann sein: 9.0 18 53 20.87	86	9.0	18 53 40.75	+12 54 36.5	70.6	208	-	Begleiter 9 ^m .2.
		An d						
9.0 18 53 20.87								
87 (9.5) 19 6 3.30		9.0						
89	87		19 6 3.30			R		Anschluss an Nr. 7107.
90 8.7 19 10 6.12	88	T. T. ()	19 7 31.94	+10 3 48.8	86.7	663		
91 9.2 19 13 27.16	89	9.6		+10 21 19.0				
92 9.0 19 15 10.55	1	- 11						
93 8.9 19 20 48.99 + 10 18 34.2 86.8 667 10 3897 94 8.9 19 23 5.30 + 10 18 16.7 86.8 667 10 3897 95 (9.5) 19 53 59.04 + 10 15 42.4 93.8 R 10 4130 96 9.5 19 57 8.94 + 10 8 22.2 84.6 521 98 9.3 20 10 19.34 + 11 28 23.6 90.5 786 11 4195 100 9.3 20 11 32.41 + 10 4 52.3 85.8 592 10 4235 101 10 20 18 59.03 + 14 23 46.8 93.8 R Anschluss an Nr. 7592. 102 10.5 20 19 28.38 + 14 23 46.8 93.8 R Anschluss an Nr. 7912. 103 9.3 20 28 47.33 + 10 54 33.7 90.5 787 878 9.2 10 4236 104 9.1 20 32 21.36 + 10 20 17.3 84.6 521 878 9.2 10 4236 105 9.3 20 37 14.08 + 12 17 6.2 70.8 244 878 9.2 10 4236 107 10 20 47 32.20 + 12 8 30.2 93.8 R 12 491 108 9.4 20 51 34.39 + 10 11 11.5 85.7 586 878 9.2 10 4236 110 9.3 20 55 27.46 + 10 7 30.1 85.7 586 878 9.2 10 4236 111 9.5 21 0 34.24 + 10 17 24.5 85.7 586 878 9.2 10 4236 112 8.9 21 0 37.37 + 11 41 36.5 70.6 215 11 4477 113 9.5 21 0 34.24 + 10 17 24.5 85.7 586 11 42.7 11 42.7 11 43 6.9 1 14 43.2 11 5 51.41 + 15 12 8.2 70.8 241 15 4397 115 (9.4) 21 14 36.98 + 14 43 24.9 93.9 R 14 4587 116 9.1 21 15 51.41 + 15 12 8.2 70.8 241 15 4397 117 8.9 21 20 2.72 + 13 49 23.9 85.7 586 11 4587 119 9.3 21 40 52.82 + 12 44 43 24.9 93.9 R 14 4587 119 9.3 21 40 52.82 + 12 44 63 32.1 90.6 795 12 4687 110 9.4 21 14 36.98 + 14 43 24.9 93.9 R 14 4587 111 9.2 21 36 52.11 + 11 48 8.5 90.6 795 12 4687 112 9.4 21 56 59.96 + 10 9 16.2 84.7 527 10 4680 122 9.6 22 4 54.62 + 10 12 49.4 85.7 586 123 9.5 22 6 7.65 + 10 15 27.6 85.7 586 123 9.5 22 6 7.65 + 10 15 27.6 85.7 586 123 9.5 22 6 7.65 + 10 15 27.6 85.7 586 123 9.5 22 6 7.65 + 10 15 27.6 85.7 586 123 9.5 22 6 7.65 + 10 15 27.6 85.7 586 123 9.5 22 6 7.65 + 10 15 27.6 85.7 586 123 9.5 22 6 7.65 + 10 15 27.6 85.7 586 124 9.0 23 44 38.39 + 12 31 16.5 90.9 807 12 5030	1 1	- II			1 -			
94 8.9 19 23 5.30	1	- 1					_	
95 (9.5) 19 53 59.04 + 10 15 42.4 93.8 R 10 4130 Anschluss an Nr. 7593. Bei Cat. Nr. 7656 angemerkt. 96 9.5 19 57 8.94 + 10 8 22.2 84.6 521 89.6 796 11 4195 99 9.2 20 11 32.41 + 10 4 52.3 85.8 592 10 4235 100 9.3 20 11 44.27 + 10 9 49.9 85.8 592 10 4235 101 10 20 18 59.03 + 114 23 46.8 93.8 R Anschluss an Nr. 7912. Anschluss an Nr. 7912. 103 9.3 20 28 47.33 + 10 54 33.7 90.5 787 84.6 521 84.6 521 9.5 787		- 1		•	1		, ,,	
96 9.5 19 57 [2.2] + 12 16 55.2 90.6 792 — — 80.6 792 — — 98 9.3 20 10 19.34 + 11 28 23.6 90.5 786 11 4195 99 9.2 20 11 32.41 + 10 4 52.3 85.8 592 10 4235 100 10 20 18 59.03 + 14 23 46.8 93.8 R — — 80.5 10 10 20 18 59.03 + 14 23 46.8 93.8 R — — 80.5 10 10 20 18 59.03 + 14 23 46.8 93.8 R — — 80.5 10 10 20 18 59.03 + 14 23 46.8 93.8 R — — 80.5 10 10 20 18 20 19 28.38 + 14 25 40.0 93.8 R — — 80.5 10 10 20 18 20 19 28.38 + 14 25 40.0 93.8 R — — 80.5 10 10 20 19 28.38 + 14 25 40.0 93.8 R — — 80.5 10 10 20 20 20 21 13 4.6 + 10 20 17.3 84.6 521 — — 105 9.3 20 37 14.08 + 12 17 6.2 70.8 244 — — 105 9.3 20 37 14.08 + 12 17 6.2 70.8 244 — — 105 9.3 20 37 14.08 + 12 17 6.2 70.8 244 — — 105 9.3 20 50 24.20 + 11 9 0.7 95.7 R — — 100 9.4 20 51 34.39 + 10 11 11.5 85.7 586 10 4422 110 9.3 20 55 27.46 + 10 7 30.1 85.7 586 — — 112 8.9 21 0 37.37 + 11 41 36.5 70.6 215 11 44.77 113 9.5 21 4 23.35 + 10 9 48.7 85.7 586 — — 114 8.9 21 6 2.74 + 10 10 43.8 85.7 586 — — 114 8.9 21 6 2.74 + 10 10 43.8 85.7 586 — — 114 8.9 21 6 2.74 + 10 10 43.8 85.7 586 — — 116 9.1 21 13 51.41 + 15 12 8.2 70.8 241 15 4397 117 8.9 21 29 2.72 + 13 49 23.9 85.7 590 — — 118 9.2 21 49 2.72 + 13 49 23.9 85.7 590 — — 118 9.2 21 49 2.72 + 13 49 23.9 85.7 590 — — 118 9.2 21 49 2.72 + 13 49 23.9 85.7 590 — — 118 9.2 21 49 2.72 + 13 49 23.9 85.7 590 — — 118 9.2 21 49 2.72 + 13 49 23.9 85.7 590 — — 118 9.2 21 49 2.72 + 13 49 23.9 85.7 590 — — 118 9.2 21 49 2.72 + 13 49 23.9 85.7 590 — — 118 9.2 21 49 2.72 + 13 49 23.9 85.7 590 — — 118 9.2 21 49 2.72 + 13 49 23.9 85.7 590 — — 118 9.2 21 49 2.72 + 13 49 23.9 85.7 590 — — 118 9.2 21 49 2.72 + 13 49 23.9 85.7 590 — — 118 9.2 21 49 2.72 + 13 49 23.9 85.7 590 — — 118 9.2 21 49 2.72 + 13 49 23.9 85.7 590 — — 12 492 9.6 795 12 4720 12 14 93 45.1 + 12 9 19.4 85.7 586 — — 12 3 9.5 22 4 54.62 + 10 12 49.4 85.7 586 — — 12 3 9.5 22 4 54.62 + 10 12 49.4 85.7 586 — — 12 3 9.5 22 4 54.62 + 10 12 49.4 85.7 586 — — 12 3 9.5 22 4 54.62 + 10 12 49.4 85.7 586 — — 12 3 9.5 22 4 54.62 + 10 12 49.4 85.7 586 — — 12 3 9.5 22 4 54.62 + 10 12 4		!!		•		•		Anschluss an Nr. 7593.
97 10.0 19 57 8.94 +10 8 22.2 84.6 521 —— 98 9.3 20 10 19.34 +11 18 23.6 90.5 786 11 4195 100 93 20 11 32.41 +10 4 52.3 85.8 592 10 4236 101 10 20 18 59.03 +14 23 46.8 93.8 R —— 102 10.5 20 19 28.8 +14 23 40.8 93.8 R —— 103 9.3 20 28 47.33 +10 54 33.7 90.5 787 —— 105 9.3 20 37 14.08 +12 17 6.2 70.8 244 —— 106 9.5 20 41 41.66 +10 4 23.2 85.7 586 —— 107 10 20 47 32.20 +11 8 30.2 93.8 R 12 491 100 9.4 20 51 34.39 +10 11 11.5 85.7 586 —— 111 9.5 21 0 34.24 +10 17 24.5 85.7 586 —— 112 8.9 21 0 37.37 +11 41 36.5 70.6 215 11 4477 113 9.5 21 4 23.35 +10 9 48.7 85.7 586 —— 114 8.9 21 6 2.74 +10 10 43.8 85.7 586 —— 115 (9.4) 21 14 36.98 +14 43 24.9 93.9 R 14 4587 116 9.1 21 15 51.41 +15 12 8.2 70.8 241 15 4397 117 8.9 21 29 2.72 +13 49 23.9 85.7 590 —— 118 9.2 21 36 52.11 +11 48 8.5 90.6 795 12 4730 119 9.3 21 40 52.82 +12 46 32.1 90.6 795 12 4730 119 9.3 21 40 52.82 +12 46 32.1 90.6 795 12 4730 120 9.1 21 49 26.11 +12 9 19.4 90.6 795 12 4730 121 9.4 21 56 59.96 +10 9 16.2 84.7 527 10 4680 122 9.6 22 4 54.62 +10 12 49.4 85.7 586 —— 123 9.5 22 6 7.65 +10 15 27.6 85.7 586 —— 124 9.0 23 44 38.39 +12 31 16.5 90.9 807 12 5030				•				10.0
98 9.3 20 10 19.34 + 11 28 23.6 90.5 786 11 4195 99 9.2 20 11 32.41 + 10 4 52.3 85.8 592 10 4235 100 9.3 20 11 44.27 + 10 9 49.9 85.8 592 10 4236 101 10 20 18 59.03 + 14 23 46.8 93.8 R	1	1			1 1			, 3
100	1	9.3	= -			·	11 4195	
101 10	99		-	+10 4 52.3	85.8	592	10 4235	
102 10.5 20 19 28.38	100	9.3	20 11 44.27	+10 9 49.9			10 4236	
103 9.3 20 28 47.33 +10 54 33.7 90.5 787 84.6 521 70.8 244 70.8 24.20 - 70.8 24.20 70.8 24.20 70.8 24.20 70.8 24.20 70.8 24.20 70.8 24.20 - 70.20 - 70.20 - 70.20 - 70.20 - 70.20 - 70.20 - 70.20 - 70.20 - 70.20 - 70.20 - 70.20 - 70.20 - 70.20 - 70.20 - 70.20 - 70.20 - 70.2	101	10						
104 9.1 20 32 21.36 +10 20 17.3 84.6 521 105 9.3 20 37 14.08 +12 17 6.2 70.8 244 106 9.5 20 41 41.66 +10 4 23.2 85.7 586 107 10 20 47 32.20 +12 8 30.2 93.8 R 12 4491 108 9.6 20 50 24.20 +11 9 0.7 95.7 R 109 9.4 20 51 34.39 +10 11 11.5 85.7 586 10 4422 110 9.3 20 55 27.46 +10 7 30.1 85.7 586 111 9.5 21 0 34.24 +10 17 24.5 85.7 586 112 8.9 21 0 37.37 +11 41 36.5 70.6 215 11 4477 113 9.5 21 4 23.35 +10 9 48.7 85.7 586 114 8.9 21 6 2.74 +10 10 43.8 85.7 586 10 4480 115 (9.4) 21 14 36.98 +14 43 24.9 93.9 R 14 4587 116 9.1 21 15 51.41 +15 12 8.2 70.8 241 15 4397 117 8.9 21 29 2.72 +13 49 23.9 85.7 590 118 9.2 21 36 52.11 +11 48 8.5 90.6 792 11 4639 119 9.3 21 40 52.82 +12 46 32.1 90.6 795 12 4687 120 9.1 21 49 26.11 +12 9 19.4 90.6 795 12 4720 121 9.4 21 56 59.96 +10 9 16.2 84.7 527 10 4680 122 9.6 22 4 54.62 +10 12 49.4 85.7 586 123 9.5 22 6 7.65 +10 15 27.6 85.7 586 124 9.0 23 44 38.39 +12 31 16.5 90.9 807 12 5030 125 126 127 1		- 1			1	_		1 · · ·
105		11			1 -			870 seq. 7° in par. (Cat. Nr. 8010).
106 9.5 20 41 41.66 +10 4 23.2 85.7 586 107 10 20 47 32.20 +12 8 30.2 93.8 R 12 4491 108 9.6 20 50 24.20 +11 9 0.7 95.7 R 109 9.4 20 51 34.39 +10 11 11.5 85.7 586 10 4422 110 9.3 20 55 27.46 +10 7 30.1 85.7 586 111 9.5 21 0 34.24 +10 17 24.5 85.7 586 112 8.9 21 0 37.37 +11 41 36.5 70.6 215 11 4477 113 9.5 21 4 23.35 +10 9 48.7 85.7 586 114 8.9 21 6 2.74 +10 10 43.8 85.7 586 10 4480 115 (9.4) 21 14 36.98 +14 43 24.9 93.9 R 14 4587 116 9.1 21 15 51.41 +15 12 8.2 70.8 241 15 4397 117 8.9 21 29 2.72 +13 49 23.9 85.7 590 118 9.2 21 36 52.11 +11 48 8.5 90.6 792 11 4639 119 9.3 21 40 52.82 +12 46 32.1 90.6 795 12 4687 120 9.1 21 49 26.11 +12 9 19.4 90.6 795 12 4687 121 9.4 21 56 59.96 +10 9 16.2 84.7 586 122 9.6 22 4 54.62 +10 12 49.4 85.7 586 123 9.5 22 6 7.65 +10 15 27.6 85.7 586 124 9.0 23 44 38.39 +12 31 16.5 90.9 807 12 5030 Anschluss an Nr. 8206. Anschluss an Nr. 8206. Anschluss an Nr. 8261. Die nahe liegende Vermuthung, dass der Stern identisch mit Cat. Nr. 8284 und andere Füden anzunehmen wären, ist ausgeschlossen. Die nahe liegende Vermuthung, dass der Stern identisch mit Cat. Nr. 8284 und andere Füden anzunehmen wären, ist ausgeschlossen. Die nahe liegende Vermuthung, dass der Stern identisch mit Cat. Nr. 8284 und andere Füden anzunehmen wären, ist ausgeschlossen. Die nahe liegende Vermuthung, dass der Stern identisch mit Cat. Nr. 8284 und andere Füden anzunehmen wären, ist ausgeschlossen. Die nahe liegende Vermuthung, dass der Stern identisch mit Cat. Nr. 8284 und andere Füden anzunehmen wären, ist ausgeschlossen. Die nahe liegende Vermuthung, dass der Stern identisch mit Cat. Nr. 8284 und andere Füden anzunehmen wären, ist ausgeschlossen.		· 1	• •		1 1			
107 10				•	1 .			1
108			· · ·	. •	- 1	•	12 4491	Anschluss an Nr. 8206.
109		- 1		-		R		Anschluss an Nr. 8233.
identisch mit Cat. Nr. 8284 und andere Fäden anzunehmen wären, ist ausgeschlossen. 111 9.5 21 0 34.24 +10 17 24.5 85.7 586	109	9.4		+10 11 11.5		586	10 4422	l 'i
111 9.5 21 0 34.24 +10 17 24.5 85.7 586 — — 112 8.9 21 0 37.37 +11 41 36.5 70.6 215 11 4477 113 9.5 21 4 23.35 +10 9 48.7 85.7 586 — — 114 8.9 21 6 2.74 +10 10 43.8 85.7 586 — — 115 (9.4) 21 14 36.98 +14 43 24.9 93.9 R 14 4587 116 9.1 21 15 51.41 +15 12 8.2 70.8 241 15 4397 117 8.9 21 29 2.72 +13 49 23.9 85.7 590 — — 118 9.2 21 36 52.11 +11 48 8.5 90.6 795 12 4687 120 9.1 21	110	9.3	20 55 27.46	+10 7 30.1	85.7	586		
113 9.5 21 4 23.35 +10 9 48.7 85.7 586 — — 114 8.9 21 6 2.74 +10 10 43.8 85.7 586 10 4480 115 (9.4) 21 14 36.98 +14 43 24.9 93.9 R 14 4587 116 9.1 21 15 51.41 +15 12 8.2 70.8 241 15 4397 117 8.9 21 29 2.72 +13 49 23.9 85.7 590 — 118 9.2 21 36 52.11 +11 48 8.5 90.6 792 11 4639 119 9.3 21 40 52.82 +12 46 32.1 90.6 795 12 4687 120 9.1 21 49 26.11 +12 9 19.4 90.6 795 12 4720 121 9.4 21 56	1111	9.5	21 0 34.24	+10 17 24.5	85.7	586	-	,
114 8.9 21 6 2.74 +10 10 43.8 85.7 586 10 4480 115 (9.4) 21 14 36.98 +14 43 24.9 93.9 R 14 4587 Anschluss an Nr. 8461. 116 9.1 21 15 51.41 +15 12 8.2 70.8 241 15 4397 117 8.9 21 29 2.72 +13 49 23.9 85.7 590 — — 118 9.2 21 36 52.11 +11 48 8.5 90.6 792 11 4639 119 9.3 21 40 52.82 +12 46 32.1 90.6 795 12 4687 120 9.1 21 49 26.11 +12 9 10 4680 121 9.4 21 56 59.96 +10 9 12 4080 - 123 9.5 22 6 7.65 +10	,	* 11	•		1 -	_	II 4477	
115 (9.4) 21 14 36.98 +14 43 24.9 93.9 R 14 4587 Anschluss an Nr. 8461. 116 9.1 21 15 51.41 +15 12 8.2 70.8 241 15 4397 117 8.9 21 29 2.72 +13 49 23.9 85.7 590 — — 118 9.2 21 36 52.11 +11 48 8.5 90.6 792 11 4639 119 9.3 21 40 52.82 +12 46 32.1 90.6 795 12 4687 120 9.1 21 49 26.11 +12 9 19.4 90.6 795 12 4720 121 9.4 21 56 59.96 +10 9 16.2 84.7 527 10 4680 122 9.6 22 4 54.62 +10 12 49.4 85.7 586 — — 123 <th></th> <th></th> <th></th> <th></th> <th></th> <th></th> <th></th> <th></th>								
116 9.1 21 15 51.41 +15 12 8.2 70.8 241 15 4397 117 8.9 21 29 2.72 +13 49 23.9 85.7 590 — 118 9.2 21 36 52.11 +11 48 8.5 90.6 792 11 4639 119 9.3 21 40 52.82 +12 46 32.1 90.6 795 12 4687 120 9.1 21 49 26.11 +12 91.4 90.6 795 12 4720 121 9.4 21 56 59.96 +10 9 16.2 84.7 527 10 4680 122 9.6 22 4 54.62 +10 12 49.4 85.7 586 — 123 9.5 22 6 7.65 +10 15 27.6 85.7 586 — 124 9.0 23 44 38.39 +12 31 16.5 90.9 807 12 5030		12		_	1			Anechluse an Nr 8461
117 8.9 21 29 2.72 +13 49 23.9 85.7 590 — 118 9.2 21 36 52.11 +11 48 8.5 90.6 792 11 4639 119 9.3 21 40 52.82 +12 46 32.1 90.6 795 12 4687 120 9.1 21 49 26.11 +12 9 19.4 90.6 795 12 4720 121 9.4 21 56 59.96 +10 9 16.2 84.7 527 10 4680 122 9.6 22 4 54.62 +10 12 49.4 85.7 586 — 123 9.5 22 6 7.65 +10 15 27.6 85.7 586 — 124 9.0 23 44 38.39 +12 31 16.5 90.9 807 12 5030				· ·				Alischiuss all 141.0401.
118 9.2 21 36 52.11 +11 48 8.5 90.6 792 11 4639 119 9.3 21 40 52.82 +12 46 32.1 90.6 795 12 4687 120 9.1 21 49 26.11 +12 9 19.4 90.6 795 12 4720 121 9.4 21 56 59.96 +10 9 16.2 84.7 527 10 4680 122 9.6 22 4 54.62 +10 12 49.4 85.7 586 — 123 9.5 22 6 7.65 +10 15 27.6 85.7 586 — 124 9.0 23 44 38.39 +12 31 16.5 90.9 807 12 5030		· 1			1 -			
119 9.3 21 40 52.82 +12 46 32.1 90.6 795 12 4687 120 9.1 21 49 26.11 +12 919.4 90.6 795 12 4720 121 9.4 21 56 59.96 +10 916.2 84.7 527 10 4680 122 9.6 22 4 54.62 +10 12 49.4 85.7 586 123 9.5 22 6 7.65 +10 15 27.6 85.7 586 124 9.0 23 44 38.39 +12 31 16.5 90.9 807 12 5030					1 1			
120 9.1 21 49 26.11 +12 9 19.4 90.6 795 12 4720 121 9.4 21 56 59.96 +10 9 16.2 84.7 527 10 4680 122 9.6 22 4 54.62 +10 12 49.4 85.7 586 123 9.5 22 6 7.65 +10 15 27.6 85.7 586 124 9.0 23 44 38.39 +12 31 16.5 90.9 807 12 5030								
121 9.4 21 56 59.96 +10 9 16.2 84.7 527 10 4680 122 9.6 22 4 54.62 +10 12 49.4 85.7 586 123 9.5 22 6 7.65 +10 15 27.6 85.7 586 124 9.0 23 44 38.39 +12 31 16.5 90.9 807 12 5030	1 1						12 4720	
123 9.5 22 6 7.65 +10 15 27.6 85.7 586 124 9.0 23 44 38.39 +12 31 16.5 90.9 807 12 5030	121	9.4		+10 9 16.2	84.7	527	10 4680	
124 9.0 23 44 38.39 +12 31 16.5 90.9 807 12 5030	1	· 1						
	-	- 11		-				
125 9.5 25 51 41.00 +10 15 40.9 00.0 070					1		12 5030	
	125	y.5	23 51 41.00	+10 15 40.9	6.00	070		•

Berichtigungen zum Catalog.

```
Bem. * st. BD +6* 1. L = BD +6*
Nr. 16
          Bem. 5 st. BD +4^{5} l. L = BD +4^{5}
» 27
           * bei Nr. zu streichen.
» 577
          Bei Nr. * zuzusetzen.
» 579
          Bem. 2 st. BD +3.5 l. L = BD +3.5
» 1052
» 1813
          RA. st. 12.63 l. 12.36
» 1835
          Z. st. 274a l. 274
          st. 8<sup>m</sup>·3 13.56 44.0 1871.2 Z. 285 l. 8<sup>m</sup>·0 13.59 42.8 1871.7 Z. 285 309
» 2350
          st. 8<sup>m</sup>7 42<sup>8</sup>95 28. 1 1890.1 l. 8. 6 42<sup>8</sup>96 28. 3 1889.5; unter Z. 740 zuzustigen.
» 3004
           st. 12.98 13.8 1890.1 l. 13.04 13.7 1889.5; unter Z. 740 zuzustigen.
» 3121
» 3277
          Z. st. 314a l. 314
» 3289
          st. 29.22 12.1 1882.7 l. 29.19 12.4 1884.6; unter Z. 740 zuzufügen; Bem. 4 fällt fort.
» 3578
          Decl. st. 15:2 l. 5:2
» 3698
          st. 14.80 9.7 1883.1 l. 14.81 10.1 1879.9; unter Z. 161 zuzufügen.
 » .3788
          Z. st. 160a l. 160
» 4080 st. 17.05° 10.9° 1875.5 l. 17.01° 10.5° 1879.2; unter Z. 762 zuzustügen.
» 4360
          Decl. st. 37.3 l. 36.7
          Z. st. 111a l. 111
» 4394
» 4577
          Z. st. 768a l. 768
× 4985
           Var. saec. st. +0.290 l. +0.209
» 5285
          Bei Bem. fehlt die Ziffer 4.
 » 5383
          Ep. st. 70.4 70.4 l. 70.4
 » 5487
           st. 30% 1881.4 l. 29% 1882.4; unter Z. 473 zuzufügen.
 » 5628 Zu Decl. als Bem. zuzufügen Z. 316 [19.2]
» 6019
          Praec. st. +2:8091 l. +2:8099
           Decl. * zu streichen und hierfür Bem. zuzusetzen Z. 174 [18:3]
 » 6052
 » 630I
           Praec. st. -1:168 l. -1:110
           st. 13.8 1879.9 5 Beob. l. 13.5 1880.8 6 Beob.
 » 6825
 » 6966
           st. 8. 9 48. 79 14. 1 1880. 5 1878. 3 l. 8 8 48. 78 14. 2 1883. 8 1881. 8; unter Z. 787 zuzustigen.
           Bem. 8 st. Z. 135 l. Z. 211
 » 7963
           * hat vor Nr. zu stehen.
 » 824I
           Bem. 8 fällt fort.
 » 8509
 » 8532
           Decl. * zu streichen und dafür Bem. zuzustigen Z. 224 [26.3]; unter Z. st. 224a l. 224
           st. 9<sup>m</sup>3 4.93 18.3 1881.9 l. 9<sup>m</sup>2 4.95 18.1 1883.2; unter Z. 597 zuzustigen.
 » 9130
 » 9151 Bem. 1 st. 7.0 8.7 l. 8.7 7.0
```

Die Sterne Nr. 5014, 5162, 5211, 8803, 8804 sind nördlich von +15°10.0 (1855.0), liegen also ausserhalb des Leipziger Beobachtungsprogramms. Die BD-Nr. ist daher bei Nr. 8804, ebenso wie es bei den vier anderen Sternen geschehen ist, in Klammern einzuschliessen.

Berlin, gedruckt in der Reichsdruckerei.



